

This Page Is Inserted by IFW Operations  
and is not a part of the Official Record

## **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

**As rescanning documents *will not* correct images,  
please do not report the images to the  
Image Problems Mailbox.**

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

## PATENT COOPERATION TREATY

PCT

## NOTIFICATION OF ELECTION

(PCT Rule 61.2)

From the INTERNATIONAL BUREAU

To:

United States Patent and Trademark  
Office  
(Box PCT)  
Crystal Plaza 2  
Washington, DC 20231  
ETATS-UNIS D'AMERIQUE

in its capacity as elected Office

Date of mailing (day/month/year) 14 November 1997 (14.11.97)	
International application No. PCT/JP97/01227	Applicant's or agent's file reference FPFQ-5619P
International filing date (day/month/year) 10 April 1997 (10.04.97)	Priority date (day/month/year) 14 April 1996 (14.04.96)
Applicant SUZUKI, Yasuhiro et al	

1. The designated Office is hereby notified of its election made:



in the demand filed with the International Preliminary Examining Authority on:

23 October 1997 (23.10.97)



in a notice effecting later election filed with the International Bureau on:

2. The election



was



was not

made before the expiration of 19 months from the priority date or, where Rule 32 applies, within the time limit under Rule 32.2(b).

The International Bureau of WIPO  
34, chemin des Colombettes  
1211 Geneva 20, Switzerland

Facsimile No.: (41-22) 740.14.35

Authorized officer

K. Takeda

Telephone No.: (41-22) 338.83.38

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



09/147129 111



EP

PCT

## 国際調査報告

(法8条、法施行規則第40、41条)  
[PCT18条、PCT規則43、44]

出願人又は代理人 の書類記号 FPFQ-5619P	今後の手続きについては、国際調査報告の送付通知様式(PCT/ISA/220) 及び下記5を参照すること。	
国際出願番号 PCT/J P 97/01227	国際出願日 (日.月.年) 10.04.97	優先日 (日.月.年) 14.04.96
出願人(氏名又は名称) 鈴鹿富士ゼロックス株式会社		

国際調査機関が作成したこの国際調査報告を法施行規則第41条(PCT18条)の規定に従い出願人に送付する。  
この写しは国際事務局にも送付される。

この国際調査報告は、全部で 3 ページである。

☐ この調査報告に引用された先行技術文献の写しも添付されている。

1. ☐ 請求の範囲の一部の調査ができない(第I欄参照)。

2. ☐ 発明の単一性が欠如している(第II欄参照)。

3. ☐ この国際出願は、ヌクレオチド及び/又はアミノ酸配列リストを含んでおり、次の配列リストに基づき国際調査を行った。

☐ この国際出願と共に提出されたもの

☐ 出願人がこの国際出願とは別に提出したもの

☐ しかし、出願時の国際出願の開示の範囲を越える事項を含まない旨を記載した書面が添付されていない

☐ この国際調査機関が書換えたもの

4. 発明の名称は ☒ 出願人が提出したものを承認する。

☐ 次に示すように国際調査機関が作成した。

5. 要約は ☒ 出願人が提出したものを承認する。

☐ 第III欄に示されているように、法施行規則第47条(PCT規則38.2(b))の規定により国際調査機関が作成した。出願人は、この国際調査報告の発送の日から1カ月以内にこの国際調査機関に意見を提出することができる。

6. 要約書とともに公表される図は、  
第    図とする。 ☐ 出願人が示したとおりである。

☒ なし

☐ 出願人は図を示さなかった。

☐ 本図は発明の特徴を一層よく表している。

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

## A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))

Int. Cl<sup>6</sup> B29B17/00

## B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))

Int. Cl<sup>6</sup> B29B17/00-02

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報 1926-1997年  
 日本国公開実用新案公報 1971-1997年  
 日本国実用新案掲載公報 1994-1997年

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)

## C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
Y ✓	J P, 54-47771, A (三菱樹脂株式会社) 14. 4月. 1979 (14. 04. 79), 明細書全文 (ファミリーなし)	1-11, 13-16, 35-39, 43
A ✓	J P, 7-60819, A (マツダ株式会社) 7. 3月. 1995 (07. 03. 95), 特許請求の範囲 (ファミリーなし)	1-56
A ✓	J P, 6-134757, A (日本ジーイープラスチック株式会社) 17. 5月. 1994 (17. 05. 94), 明細書及び図面 (ファミリーなし)	1-56
A ✓	J P, 7-241848, A (豊田紡績株式会社) 19. 9月. 1995 (19. 09. 95), 明細書及び図面 (ファミリーなし)	1-56

☒ C欄の続きにも文献が列挙されている。☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

## \* 引用文献のカテゴリー

「A」 特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの  
 「E」 先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたもの  
 「L」 優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す)  
 「O」 口頭による開示、使用、展示等に言及する文献  
 「P」 国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献  
 「T」 国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの  
 「X」 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの  
 「Y」 特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの  
 「&」 同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

19. 06. 97

国際調査報告の発送日

19. 07. 97

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/J P)  
 郵便番号100

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官 (権限のある職員)  
 実広 信哉



4F

9350

電話番号 03-3581-1101 内線 3430

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A ✓	J P, 55-140528, A (ネーベン株式会社) 4. 11月. 1980 (04. 11. 80), 図面 (ファミリーなし)	1-56

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

## PATENT COOPERATION TREATY

PCT

NOTIFICATION CONCERNING  
SUBMISSION OF PRIORITY DOCUMENTS

(PCT Administrative Instructions, Section 411)

From the INTERNATIONAL BUREAU

To:

TAKAHASHI, Katsuhiko  
SAF Tokushige 1st floor  
802-3, Tokushige 1-chome  
Midori-ku  
Nagoya-shi  
Aichi 458  
JAPON



Date of mailing (day/month/year)

24 June 1997 (24.06.97)

Applicant's or agent's file reference

FPFO-5619P

## IMPORTANT NOTIFICATION

International application No.

PCT/JP97/01227

International filing date (day/month/year)

10 April 1997 (10.04.97)

Priority date (day/month/year)

14 April 1996 (14.04.96)

Applicant

SUZUKA FUJI XEROX CO., LTD. et al

The applicant is hereby notified of the date of receipt by the International Bureau of the priority document(s) relating to the following application(s):

Priority application No.	Priority date:	Priority country:	Date of receipt of priority document:
8/116986	14 Apr 1996 (14.04.96)	JP	16 Jun 1997 (16.06.97)
8/280366	30 Sep 1996 (30.09.96)	JP	16 Jun 1997 (16.06.97)
9/70780	07 Mar 1997 (07.03.97)	JP	16 Jun 1997 (16.06.97)

The International Bureau of WIPO  
34, chemin des Colombettes  
1211 Geneva 20, Switzerland

Facsimile N. (41-22) 740.14.35

Authorized officer

Sean Taylor

Telephone N. (41-22) 338.83.38

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



# PATENT COOPERATION TREATY

PCT

## NOTICE INFORMING THE APPLICANT OF THE COMMUNICATION OF THE INTERNATIONAL APPLICATION TO THE DESIGNATED OFFICES

(PCT Rule 47.1(c), first sentence)

From the INTERNATIONAL BUREAU

To:

TAKAHASHI, Katsuhiko  
SAF Tokushige 1st floor  
802-3, Tokushige 1-chome  
Midori-ku  
Nagoya-shi  
Aichi 458  
JAPON



Date of mailing (day/month/year)

23 October 1997 (23.10.97)

Applicant's or agent's file reference

FPFQ-5619P

### IMPORTANT NOTICE

International application No.

PCT/JP97/01227

International filing date (day/month/year)

10 April 1997 (10.04.97)

Priority date (day/month/year)

14 April 1996 (14.04.96)

Applicant

SUZUKA FUJI XEROX CO., LTD. et al

1. Notice is hereby given that the International Bureau has communicated, as provided in Article 20, the international application to the following designated Offices on the date indicated above as the date of mailing of this Notice:  
AU, BR, CA, CN, EP, JP, KR, PL, SK, US

In accordance with Rule 47.1(c), third sentence, those Offices will accept the present Notice as conclusive evidence that the communication of the international application has duly taken place on the date of mailing indicated above and a copy of the international application is required to be furnished by the applicant to the designated Office(s).

2. The following designated Offices have waived the requirement for such a communication at this time:  
HU, MX, NZ, RU, SG, VN, YU

The communication will be made to those Offices only upon their request. Furthermore, those Offices do not require the applicant to furnish a copy of the international application (Rule 49.1(a-bis)).

3. Enclosed with this Notice is a copy of the international application as published by the International Bureau on 23 October 1997 (23.10.97) under No. WO 97/38838

### REMINDER REGARDING CHAPTER II (Article 31(2)(a) and Rule 54.2)

If the applicant wishes to postpone entry into the national phase until 30 months (or later in some Offices) from the priority date, a demand for international preliminary examination must be filed with the competent International Preliminary Examining Authority before the expiration of 19 months from the priority date.

It is the applicant's sole responsibility to monitor the 19-month time limit.

Note that only an applicant who is a national or resident of a PCT Contracting State which is bound by Chapter II has the right to file a demand for international preliminary examination.

### REMINDER REGARDING ENTRY INTO THE NATIONAL PHASE (Article 22 or 39(1))

If the applicant wishes to proceed with the international application in the national phase, he must, within 20 months or 30 months, or later in some Offices, perform the acts referred to therein before each designated or elected Office.

For further important information on the time limits and acts to be performed for entering the national phase, see the Annex to Form PCT/IB/301 (Notification of Receipt of Record Copy) and Volume II of the PCT Applicant's Guide.

The International Bureau of WIPO  
34, chemin des Colombettes  
1211 Geneva 20, Switzerland

Facsimile No. (41-22) 740.14.35

Authorized officer

J. Zahra

Telephone No. (41-22) 338.83.38

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

The following is the English translation of the Annexes to the International Preliminary Examination Report, Amended Sheets 13-16, 17a, 17b, 19, 20a, 20b, 32, 33, 34a, 34b, 38-42, 219, 220a, 220b, 222, 223, 224a, 224b, 237a, 237b.

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

## A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))

Int. Cl.<sup>6</sup> B29B17/00

## B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))

Int. Cl.<sup>6</sup> B29B17/00-02

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報 1926-1997年

日本国公開実用新案公報 1971-1997年

日本国実用新案掲載公報 1994-1997年

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)

## C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
Y	JP, 54-47771, A (三菱樹脂株式会社) 14. 4月. 1979 (14. 04. 79), 明細書全文 (ファミリーなし)	1-11, 13-16, 35-39, 43
A	JP, 7-60819, A (マツダ株式会社) 7. 3月. 1995 (07. 03. 95), 特許請求の範囲 (ファミリーなし)	1-56
A	JP, 6-134757, A (日本ジーイープラスチック株式会社) 17. 5月. 1994 (17. 05. 94), 明細書及び図面 (ファミリーなし)	1-56
A	JP, 7-241848, A (豊田紡績株式会社) 19. 9月. 1995 (19. 09. 95), 明細書及び図面 (ファミリーなし)	1-56

☒ C欄の続きにも文献が列举されている。☐ パテントファミリーに関する別紙を参照。

## \* 引用文献のカテゴリー

「A」 特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの

「E」 先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたもの

「L」 優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す)

「O」 口頭による開示、使用、展示等に言及する文献

「P」 国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

の日の後に公表された文献

「T」 国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの

「X」 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの

「Y」 特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの

「&amp;」 同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日

19. 06. 97

国際調査報告の発送日

01.07.97

国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号100

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

特許庁審査官 (権限のある職員)

実広 信哉

4F

9350

電話番号 03-3581-1101 内線 3430

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	J P, 55-140528, A (ネーベン株式会社) 4. 11月. 1980 (04. 11. 80), 図面 (ファミリーなし)	1-56

THIS PAGE BLANK (USPTO)



09/147129

特 許 協 力 条 約

PCT

国際予備審査報告

(法第12条、法施行規則第56条)  
〔PCT36条及びPCT規則70〕

REC'D	19 JUN 1998
WIPO	PCT

出願人又は代理人 の書類記号 FPFQ-5619P	今後の手続きについては、国際予備審査報告の送付通知（様式PCT/ IPEA/416）を参照すること。	
国際出願番号 PCT/J P 97/01227	国際出願日 (日.月.年) 10.04.97	優先日 (日.月.年) 14.04.96
国際特許分類 (IPC) Int. Cl. ° B29B17/00		
出願人 (氏名又は名称) 鈴鹿富士ゼロックス株式会社		

1. 国際予備審査機関が作成したこの国際予備審査報告を法施行規則第57条 (PCT36条) の規定に従い送付する。
2. この国際予備審査報告は、この表紙を含めて全部で 4 ページからなる。  <input checked="" type="checkbox"/> この国際予備審査報告には、附属書類、つまり補正されて、この報告の基礎とされた及び/又はこの国際予備審査機関に対してした訂正を含む明細書、請求の範囲及び/又は図面も添付されている。 (PCT規則70.16及びPCT実施細則第607号参照) この附属書類は、全部で 13 ページである。
3. この国際予備審査報告は、次の内容を含む。  I <input checked="" type="checkbox"/> 国際予備審査報告の基礎  II <input type="checkbox"/> 優先権  III <input type="checkbox"/> 新規性、進歩性又は産業上の利用可能性についての国際予備審査報告の不作成  IV <input type="checkbox"/> 発明の単一性の欠如  V <input checked="" type="checkbox"/> PCT35条(2)に規定する新規性、進歩性又は産業上の利用可能性についての見解、それを裏付けるための文献及び説明  VI <input type="checkbox"/> ある種の引用文献  VII <input type="checkbox"/> 国際出願の不備  VIII <input type="checkbox"/> 国際出願に対する意見

国際予備審査の請求書を受理した日 23.10.97	国際予備審査報告を作成した日 03.06.98	
名称及びあて先 日本国特許庁 (IPEA/J P) 郵便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号	特許庁審査官 (権限のある職員)  石 井 淑 久  電話番号 03-3581-1101 内線 3429	4 F 7603

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

## I. 国際予備審査報告の基礎

1. この国際予備審査報告は下記の出願書類に基づいて作成された。(法第6条(PCT14条)の規定に基づく命令に応答するために提出された差し替え用紙は、この報告書において「出願時」とする)

☐ 出願時の国際出願書類

<input checked="" type="checkbox"/> 明細書	第	1-7, 10, 11, 13-20, 22, 23	ページ、	出願時のもの
明細書	第		ページ、	国際予備審査の請求書と共に提出されたもの
明細書	第	8-9, 12, 12/1, 21, 24-25	ページ、	03. 04. 98 付の書簡と共に提出されたもの
明細書	第		ページ、	付の書簡と共に提出されたもの

<input checked="" type="checkbox"/> 請求の範囲	第	3, 5-12, 18-56	項、	出願時に提出されたもの
請求の範囲	第		項、	PCT19条の規定に基づき補正されたもの
請求の範囲	第		項、	国際予備審査の請求書と共に提出されたもの
請求の範囲	第	1, 2, 4, 13-17, 57, 58	項、	03. 04. 98 付の書簡と共に提出されたもの
請求の範囲	第		項、	付の書簡と共に提出されたもの

<input checked="" type="checkbox"/> 図面	第	1-53	ページ/図、	出願時に提出されたもの
図面	第		ページ/図、	国際予備審査の請求書と共に提出されたもの
図面	第		ページ/図、	付の書簡と共に提出されたもの
図面	第		ページ/図、	付の書簡と共に提出されたもの

2. 補正により、下記の書類が削除された。

<input type="checkbox"/> 明細書	第		ページ
<input type="checkbox"/> 請求の範囲	第		項
<input type="checkbox"/> 図面	第		ページ/図

3. ☐ この国際予備審査報告は、補充欄に示したように、補正が出願時における開示の範囲を越えてされたものと認められるので、その補正がされなかったものとして作成した。(PCT規則70.2(c))

4. 追加の意見(必要ならば)

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

V. 新規性、進歩性又は産業上の利用可能性についての法第12条（PCT35条(2)）に定める見解、それを裏付ける文献及び説明

1. 見解

新規性 (N)

請求の範囲 1 - 58 有  
請求の範囲 無

進歩性 (I S)

請求の範囲 1 - 58 有  
請求の範囲 無

産業上の利用可能性 (I A)

請求の範囲 1 - 58 有  
請求の範囲 無

2. 文献及び説明

請求の範囲 1 - 58

本件の請求の範囲 1 - 58 に記載された発明は、国際調査報告に示したいずれの文献にも記載されておらず、また、当業者にとって自明のものでもない。

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

補充欄 (いずれかの欄の大きさが足りない場合に使用すること)

第 I 欄の続き

I. 国際予備審査報告の基礎の続き

明細書 第 26-215 ページ、 出願時のもの

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



本発明は、特殊な工程を不要にして、容易かつ安価なリサイクルを可能にすることを目的とする。

本発明（請求項 1 に記載）の塗装成型品は、

熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、

該成型品上に塗布された塗膜とから成り、

該塗膜を構成する樹脂が、前記成型品を構成する樹脂と双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されているものである。

ここにおいて、前記成型品上に塗布された前記塗膜は、成型品の表面に直接付着された薄膜であれば良く、塗装の各手法による塗膜によるものである。また前記成型品の全表面上に前記塗膜を塗布した後、さらに部分的に塗膜を塗布しても良いものである。

また、親和性とは、前記塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂とが容易に結合する性質を言い、該塗膜を構成する樹脂が前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能であればよいのである。

本発明（請求項 2 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂内に分散して、該熱可塑性樹脂と熱融着性、熱接着性、熱圧着性、熱粘着性、熱密着性、熱付着性、熱接合性、熱親和性、熱ぬれ性、または熱融解性（以下、「熱接着性など」と総称する）等の少なくともいずれか一つを示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されているものである。

本発明（請求項 3 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と相容性または相溶性（以下、「相容（溶）性など」と称する）を示す同質

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

ものである。

本発明（請求項 4 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に親和性を有して海島構造を持ち安定することが出来る熱可塑性樹脂によって構成されている

ものである。

ここにおいて、海島構造またはその他の構造とは、相分離構造、ミセル化構造、モルフォロジー構造、架橋構造、表面・界面構造、ミクロ相分離構造、IPN 構造、結晶高次構造、配向異方性構造、相溶化構造、相容化構造、高分子混合構造、結晶性混合構造、非相容多成分構造、非相溶多成分構造、非相容および非相溶多成分構、分子凝集構造、ミクロ相転移構造、マクロ相転移構造、ラメラ構造、ミクロドメイン構造、高次構造、網目構造、多相構造、分散構造、放射状構造、星雲状構造、多島海状構造、多島海状多層構造、木目状構造、木目状多層構造、芯鞘型構造、並列型構造、針状分散構造、線状構造、結晶－非結晶型ミクロドメイン構造、非結晶－非結晶型ミクロドメイン構造、結晶－結晶型ミクロドメイン構造、無定型高分子、連鎖形式、ヘリックス構造、表面・界面構造、界面構造、球晶構造、液晶パターン構造、複合材料構造、高分子液晶構造、ブロック共重合構造、柱状構造、不均一微細構造、ミクロ構造、ミクロ層構造、層状分散構造、複合分散相構造、連続相構造、レース状分散相構造、液適化構造、分散相構造、ブロックポリマー構造、グラフトポリマー構造、球型構造、サラミ型構造、カプセル型構造、タマネギ型構造、不均一混合構造、層状分散構造、アロイ層構造、連続球状構造、房状ミセル、折りたたみ結晶構造、伸びきり鎖結晶構造、ラメラ熔融流層、平ら化・積層構造、ランダム構造、配向構造ポリドメイン構造、無定型構造などがそれであり、それらの構造が単一の場合や、あるいは複数の構造が入り交じった場合がある。

これらの構造評価手法には中性子小角散乱、X線小角散乱、小角光散乱、透過型電子顕微鏡、走査型電子顕微鏡、位相差顕微鏡、偏光顕微鏡、ESCA、FT-IR、個体高分解能NMR、パルス法NMR、力学緩和、誘電緩和、DSC・

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が、0.2から1である  
ものである。

本発明（請求項13に記載）の塗装成型品は、  
表面に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料が付着した成型品を加熱溶融成形して、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂内に前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂を島状に分散させ、

かかる加熱溶融成形された前記成型品に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料が塗装された  
ものである。

本発明（請求項14に記載）の塗装成型品は、  
前記請求項13に記載された発明において、  
前記島状に分散した前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂の縦横比が、0.1から1である  
ものである。

本発明（請求項15に記載）の塗装成型品は、  
熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、  
該成型品の表面に直接付着された塗膜とから成り、  
該塗膜を構成する樹脂が、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂と少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成され、

前記塗膜が、成型品の外表面全体あるいは成型品の外表面または内表面の一部に直接付着されている  
ものである。

本発明（請求項16に記載）の塗装成型品の製造方法は、

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



熱可塑性樹脂により成型品を成形し、

成形された前記成型品の表面に対して、該成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料を塗装するものである。

本発明（請求項 17 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記成型品の表面に該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品を粉砕し、

粉砕あるいはペレタイズされた該塗装成型品により成型品を成形（型）し、

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

上記構成より成る本発明（請求項 1 記載）の塗装成型品は、熱可塑性樹脂を主成分とする前記成型品上に塗布された前記塗膜が、少なくとも双方の界面あるいと境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂とが混ざり合うので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態におけるリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 2 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂内に分散して、該熱可塑性樹脂と熱融着性、熱接着性、熱粘着性、熱密着性、熱接合性、熱親和性、熱ぬれ性、または熱融解性その他のいわゆる熱付着性などを示す熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂とが熱的作用で付着するので、接着剤を用いていないにもかかわらず塗膜および成型品を構成する熱可塑性樹脂の剥がれがないうちに、一定の強度を備えた塗装成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と相容（溶）性を示す同質または異質の熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成するか、相容（溶）して分子レベルで混ざりあう場合とのいずれかなので、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に分散して海島構造を持ち安定することが出来る熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

ルで混ざり合うか、互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成するため、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 1 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ポリプロピレン樹脂またはポリエチレン樹脂によって構成されているとともに、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、塩素化ポリプロピレン樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記塩素化ポリプロピレン樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂と前記成型品の主成分である前記ポリプロピレン樹脂またはポリエチレン樹脂とが、互いに親和性を有しているため、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 2 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に島状に分散して海島構造を呈するものであって、前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が、0.2 から 1 であるので、方向性の無い一様な機械的強度の塗装成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 3 記載）の塗装成型品は、表面に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料が付着した成型品を加熱溶融成形して、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂内に前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂を島状に分散させ、かかる加熱溶融成形された前記成型品に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料が塗装されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂とが混ざり合うため、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態におけるリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 4 記載）の塗装成型品は、前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が 0.1 から 1 であるので、比較的方向性の無いほぼ一様な機械的強度の塗装成型品のリサイクルを可能にする

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

るという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 15 に記載）の塗装成型品は、前記塗膜が、成型品の外表面全体あるいは成型品の外表面または内表面の一部に直接付着されているので、前記塗装成型品の外表面に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗装成型品の外表面に付着した前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂と前記成型品を構成する熱可塑性樹脂とが互

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



いに親和性を有しているため、混ざり合い一体となるため、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 16 に記載）の塗装成型品の製造方法は、成形された前記成型品に対して親和性を示す混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂とが互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成する場合と、互いに相容（溶）して分子レベルで混ざり合う場合とのいずれかであるため、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 17 に記載）の塗装成型品の再生方法は、粉碎された親和性を示す混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品により成型品を成形し、成形された該成型品の表面に対して、混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するので、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂とが互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成する場合と、互いに相容（溶）して分子レベルで混ざり合う場合とがあるので、従来技術のように微細粉碎および高剪断力の押し出し等の特殊な工程が不要であり、容易且つ安価にリサイクルを実現するという効果を奏する。

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

## 請求の範囲

- 1.(補正後) 熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、  
該成型品の表面に塗布された塗膜から成り、  
該塗膜を構成する樹脂が、前記成型品を構成する樹脂と双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱熔融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されている  
ことを特徴とする塗装成型品。
- 2.(補正後) 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂内に分散して、該熱可塑性樹脂と熱融着性、熱接着性、熱粘着性、熱密着性、熱付着性、熱接合性、熱親和性、熱ぬれ性、または熱融解性を示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている  
ことを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
3. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と相容性または相溶性を示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている  
ことを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
- 4.(補正後) 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に分散して海島構造を持ち安定することが出来る、同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている  
ことを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
5. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と分子レベルで混ざり合うことが出来る同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている  
ことを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
6. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが、同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似する性質を有する樹脂によって構成されている

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

12. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に島状に分散して海島構造またはその他の構造を呈するものであって、

前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が、0.2から1である

ことを特徴とする請求項4記載の塗装成型品。

13.(補正後) 表面に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱熔融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料が付着した成型品を加熱熔融成形して、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂内に前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂を島状に分散させ、

かかる加熱熔融成形された前記成型品に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱熔融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料が塗装された

ことを特徴とする塗装成型品。

14.(補正後) 前記島状に分散した前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂の縦横比が、0.1から1である

ことを特徴とする請求項13記載の塗装成型品。

15.(補正後) 熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、

該成型品の表面に直接付着された塗膜から成り、

該塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する熱可塑性樹脂が、少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱熔融成形可能な熱可塑性樹脂によって構成され、

前記塗膜が、成型品の外表面全体あるいは成型品の外表面または内表面の一部に直接付着されている

ことを特徴とする塗装成型品。

16.(補正後) 熱可塑性樹脂により成型品を成形し、

成形された前記成型品の表面に対して、該成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱熔融成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料を

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

塗装することを特徴とする塗装成型品の製造方法。

17.(補正後) 成型品の表面に該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し加熱溶融成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品を粉砕し、

粉砕あるいはペレタイズされた該塗装成型品より成形し、

成形された該成型品に対して、該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装する

ことを特徴とする塗装成型品の再生方法。

18. 粉砕された前記塗装成型品を粉砕されたままで、

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



ことを特徴とする請求項 5 5 記載の再生塗装成型品の再生可能性評価方法。

5 7. (追加) 前記島状に分散した前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂の縦横比が、  
0. 2 から 1 である

ことを特徴とする請求項 1 3 記載の塗装成型品。

5 8. (追加) 成型品の表面に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返  
し加熱溶融成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が  
塗装された塗装成型品を粉碎あるいはペレタイズし、

該粉碎あるいはペレタイズされた塗装成型品を加熱溶融成形することにより、  
前記成型品を構成する熱可塑性樹脂内に前記塗料を構成する前記熱可塑性樹脂を  
分散させて成型品を成形（型）する

ことを特徴とする塗装成型品の再生方法。

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

PCT

世界知的所有権機関  
国際事務局

特許協力条約に基づいて公開された国際出願

09/147129



<b>(51) 国際特許分類6</b> <b>B29B 17/00</b>	<b>A1</b>	<b>(11) 国際公開番号</b> <b>WO97/38838</b>  <b>(43) 国際公開日</b> 1997年10月23日 (23.10.97)
<b>(21) 国際出願番号</b> PCT/JP97/01227  <b>(22) 国際出願日</b> 1997年4月10日 (10.04.97)  <b>(30) 優先権データ</b> 特願平8/116986 1996年4月14日 (14.04.96) JP 特願平8/280366 1996年9月30日 (30.09.96) JP 特願平9/70780 1997年3月7日 (07.03.97) JP  <b>(71) 出願人 (米国を除くすべての指定国について)</b> 鈴鹿富士ゼロックス株式会社 (SUZUKA FUJI XEROX CO., LTD.)[JP/JP] 〒519-03 三重県鈴鹿市伊船町1900番地 Mie, (JP) 株式会社 トウペ(TOHPE CORPORATION)[JP/JP] 〒592 大阪府堺市築港新町1丁5番地11 Osaka, (JP) 宏和塗料株式会社(KOWA TORYO CO., LTD.)[JP/JP] 〒116 東京都荒川区西尾久7丁目24番3号 Tokyo, (JP) <b>(72) 発明者 ; および</b> <b>(75) 発明者 / 出願人 (米国についてのみ)</b> 鈴木康公(SUZUKI, Yasuhiro)[JP/JP] 〒519-03 三重県鈴鹿市伊船町1900番地 鈴鹿富士ゼロックス株式会社内 Mie, (JP)		大井戸秀年(OIDO, Hidetoshi)[JP/JP] 〒592 大阪府堺市築港新町1丁5番地11 株式会社 トウペ内 Osaka, (JP) 梅澤敬理(UMEZAWA, Keiri)[JP/JP] 〒116 東京都荒川区西尾久7丁目24番3号 宏和塗料株式会社内 Tokyo, (JP) <b>(74) 代理人</b> 弁理士 高橋克彦(TAKAHASHI, Katsuhiko) 〒458 愛知県名古屋市緑区徳重1丁目802番3 SAF徳重1階 Aichi, (JP)  <b>(81) 指定国</b> AU, BR, CA, CN, HU, JP, KR, MX, NZ, PL, RU, SG, SK, US, VN, YU, 欧州特許 (AT, BE, CH, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).  添付公開書類 国際調査報告書
<b>(54) Title: COATED MOLDED ARTICLE, METHOD OF RECYCLING THE SAME AND APPARATUS THEREFOR</b>  <b>(54) 発明の名称</b> 塗装成型品ならびにその再生方法および装置  <b>(57) Abstract</b> A coated molded article obtained by coating the surfaces of a molded article with a coating material of a thermoplastic resin having affinity with a thermoplastic resin which is a main component of the molded article. A method of recycling the coated molded article by pulverizing the coated molded article in a pulverizer, molding the pulverized article in a mold, and coating the surfaces of the thus molded article with a coating material of a thermoplastic resin exhibiting affinity with the thermoplastic resin that constitutes the molded article by means of a coating apparatus. An apparatus for recycling the article.		

# (57) 要約

成型品の表面に該成型品の主成分となる熱可塑性樹脂と親和性を有する熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された塗装成型品、この塗装成型品を粉碎装置により粉碎し、粉碎された塗装成型品により金型内において成型品を成形し、成形された成型品の表面に対してこの成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装装置によって塗装する塗装成型品の再生方法および再生装置。

## 参考情報

PCTに基づいて公開される国際出願のパンフレット第一頁に記載されたPCT加盟国を同定するために使用されるコード

AL	アルバニア	ES	スペイン	LR	リベリア	SG	シンガポール
AM	アルメニア	FI	フィンランド	LS	レソト	SI	スロヴェニア
AT	オーストリア	FR	フランス	LT	リトアニア	SK	スロヴァキア共和国
AU	オーストラリア	GA	ガボン	LU	ルクセンブルグ	SL	シエラレオネ
AZ	アゼルバイジャン	GB	英国	LV	ラトヴィア	SN	セネガル
BA	ボスニア・エルツェゴビナ	GE	グルジア	MC	モナコ	SZ	スワジランド
BB	バルバドス	GH	ガーナ	MD	モルドヴァ共和国	TD	チャード
BE	ベルギー	GM	ガンビア	MG	マダガスカル	TG	トーゴ
BF	ブルキナ・ファソ	GN	ギニア	MK	マケドニア旧ユーゴスラヴィア共和国	TJ	タジキスタン
BG	ブルガリア	GR	ギリシャ	ML	マリ	TM	トルクメニスタン
BJ	ベナン	HU	ハンガリー	MN	モンゴル	TR	トルコ
BR	ブラジル	ID	インドネシア	MR	モリタニア	TT	トリニダード・トバゴ
BY	ベラルーシ	IE	アイルランド	MW	マラウイ	UA	ウクライナ
CA	カナダ	IL	イスラエル	MX	メキシコ	UG	ウガンダ
CF	中央アフリカ共和国	IS	アイスランド	NE	ニジェール	US	米国
CG	コンゴ	IT	イタリア	NL	オランダ	UZ	ウズベキスタン
CH	スイス	JP	日本	NO	ノルウェー	VN	ヴェトナム
CI	コート・ジボアール	KE	ケニア	NZ	ニュージーランド	YU	ユーゴスラビア
CM	カメルーン	KG	キルギスタン	PL	ポーランド	ZW	ジンバブエ
CN	中国	KP	朝鮮民主主義人民共和国	PT	ポルトガル		
CU	キューバ	KR	大韓民国	RO	ルーマニア		
CZ	チェッコ共和国	KZ	カザフスタン	RU	ロシア連邦		
DE	ドイツ	LC	セントルシア	SD	スーダン		
DK	デンマーク	LI	リヒテンシュタイン	SE	スウェーデン		
EE	エストニア	LK	スリランカ				

## 明 細 書

## 塗装成型品ならびにその再生方法および装置

## 技術分野

本発明は、熱可塑性樹脂を主成分とする成型（形）品上に塗布される塗膜を、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返して成形可能な熱可塑性樹脂によって構成して、リサイクルを可能にした塗装成型品、塗装成型品の製造方法、塗装成型品の再生方法および再生装置、樹脂成型品用塗料、および樹脂成型品用塗料の製造方法に関する。

## 背景技術

環境（エコロジー）問題等により最近、リサイクル技術が注目を集めている。

成形加工法を用いるリサイクルの方法は、いろいろあるが、この様な方法によって得られた成型品の多くはその表面を何らかの方法によってカバーマークすなわち化粧する必要がある。しかしこれらの方法はいずれも大きな設備投資が必要であったり、複雑な形状の製品に適用することが難しい場合があり、成形加工においては、これといったオールマイティな方法があるわけではないのである。

またリ・ペレット化は、もう一度成形材料に還元する方法であり、市場より回収されたプラスチック部品を各材質ごとに分別してから、さらに同系色の物を集めてから表面の汚れを落とすための洗浄、粗粉碎のためのクラッシャー、微細粉碎のためのクラッシャー、再調色または補色のためのカラーリング、リ・ペレットの工程を行ってリ・ペレット材が得られる。

この際に、問題となるのは回収された成型品が汚れていることから、まず初めに洗浄の工程が必要となる。洗浄には溶剤洗浄と水洗浄とがあり、まず初めにアルコールなどの有機溶剤を用いて汚れを除去してから、続いて水によって細部の

汚れを完全に除去する。水洗浄の工程は、クラッシャーの段階で装置内に水を注入しながら行う場合が多い。多量の水を使うのでかなりのコスト（水代）がかかる。また、それらの排水処理にまたコストがかかってしまう。これらの排水処理を疎かにするとまた新たな公害問題（環境汚染）が発生する場合がある。

また回収されたプラスチック成型品は色がまちまちであるので同色のもの、あるいはよく似た色の製品を集める必要がある。プラスチックは光、特に紫外線によって長期の使用により色が褪せてしまうので、同色の物だけを集めてリ・ペレットしただけでは元の色に戻すことが出来ない、この際に元の色に戻すには再調色または補色を行う必要がある。その結果調色のための費用が必要になる。

上記方法においては、十分に汚れを除去する為の洗浄機や、色合わせや補色の為の装置などの大がかりな設備投資が必要になる。又洗浄や再調色または補色などが不十分な場合は、異物や色ムラや色ちがいの問題が生じる。その結果、該リ・ペレット化だけでは、材料管理上の観点、経済的な観点において、リサイクルにおける問題が総て解決されるわけではない。そこでこれらの問題の中で、洗浄の問題、色分けの手間、再調色または補色に要するコストの問題を解決する手段として、以下に示す表面塗装処理がある。

表面の塗装処理法は、単純だがリサイクルを行うに当たって現実性の高い方法であり、市場より回収されたプラスチック部品を材質ごとに分別してから、洗浄、粗粉碎、及び微細粉碎のためのクラッシャー、リ・ペレットの工程を行って、リ・ペレット材を作るものである。

この際に、問題となるのは回収された成型品の色がまちまちであること、成型品が汚れていること、紫外線などによって退色しているなどから、そのままクラッシャーしてからリ・ペレットし、このリ・ペレット材により成形すると、色ムラ・異物の問題が現れてしまう。

上記色ムラ・異物の問題を解決する為には、カバーマークすなわち表面塗装処理が必要となる。しかしこの際に使用する塗料は、成型品とは異質の物すなわち成型品の材質は熱可塑性樹脂であるのに対して、表面塗装処理に使用する塗料はメラミン樹脂、ウレタン樹脂、アクリル樹脂、エポキシ樹脂などの熱硬化性樹脂が主となっているので、リ・リサイクルすなわち再リサイクルとして表面塗装を

施した成型品を塗膜の剝離を行わないでそのままクラッシャー、リ・ペレットすることは困難である。すなわち成型品を構成する熱可塑性樹脂と塗料を構成する熱硬化性樹脂とは親和性がないからである。

この様な理由からリサイクルにおいて、従来の熱硬化性の樹脂で作られている塗料を用いれば1回（1サイクル、あるいは1ターンと呼ぶ）はリサイクルを行うことが出来るが、2回目（2サイクル、あるいは2ターンと呼ぶ）、3回目（3サイクル、あるいは3ターンと呼ぶ）・・・・・・、とクローズド・ループでリサイクルを重ねることは出来ないのである。

塗装した成型品の処理方法に関して、塗装した熱可塑性樹脂成型品を再使用する試みはこれまで多くの特許出願がなされている。これらの出願に記載されている方法を大別すると、物理的な方法で塗膜を除去する方法、溶剤で剝離する方法、塗膜を加水分解する方法、粉碎してそのまま使用する方法とになる。

物理的な方法で塗膜を除去する方法としては、例えば特開平2-273207には、塗装を施した熱可塑性樹脂成型品を軟質の研磨剤を用いて直圧式ブラスト加工することにより塗膜を剝離してから、粉碎およびリ・ペレットする方法が示されている。

また特開平6-8245および特開平6-8246には、塗装された熱可塑性樹脂成型品を粉碎して熔融し、細かなスクリーンを用いてふるいにより塗膜を分離する方法が示されている。

特開平6-226742には、塗膜をガスバーナーで加熱して塗膜直下に薄い熔融層を形成し、掻き取って塗膜を剝離する方法が示されている。

特開平6-328444ないし328446には、圧延延伸を用いて塗膜除去を行う方法が示されている。

特開平6-328442には、塗膜をショットブラストによって削り取ってから再度塗装をする方法が示されている。

また溶剤で剝離する方法または塗膜を加水分解する方法としては、例えば国際公開番号WO93/01232、特開平6-55539、特開平6-234123には、水ないし溶剤を用いて塗膜を加水分解処理して、低分子化して母材樹脂中に均一に分散させる方法が示されている。

特開平 5 - 2 2 8 9 3 6、特開平 5 - 3 3 7 9 4 0、特開平 5 - 2 5 5 7 0 には、熱水処理或いは、アルカリ接触処理などをして塗膜を分解してからそのまま塗膜と共に樹脂に溶融させることが示されている。

塗膜が付着した樹脂成型品を粉碎してそのまま使用方法としては、特開平 6 - 1 3 4 7 5 7 には、塗装された熱可塑性樹脂成型品を粉碎して所定値以上の剪断力を加えつつ溶融混練して押し出す事で塗膜片を  $500\ \mu\text{m}$  以下に切断するものである。

塗膜が付着した樹脂成型品を粉碎して使用する他の方法として特開平 7 - 2 4 1 8 4 8 には、熱硬化性塗料で塗装された熱可塑性樹脂の粉碎物と  $200^\circ\text{C}$  における粘度が  $90\ \text{poise}\ (\text{g}/\text{cm} \cdot \text{sec})$  以上の熱可塑性母材樹脂との混合物を混練して押し出し、微細化する過程において作用する剪断力によって塗膜が剝離され分解して微細化され、母材樹脂中に分散される。得られた混練生成物をそのまま成形材料として使用出来るが同種の新材に適当量配合して使用することも可能である。

特開平 8 - 3 4 0 8 8 は、電子機器の部品と該部品に貼着するシート状部材とが互いに相溶性のある熱可塑性樹脂によって構成するとともに、シート状部材に貼着する接着剤を前記部品と前記シート状部材に対して相溶性のある熱可塑性樹脂によって構成するものであった。

上記特開平 2 - 2 7 3 2 0 7 において示される方法は、工程が複雑な上に、更に研磨剤の洗浄工程を実際には導入しなければならないので、複雑な工程が一層複雑になるとともに、経済的ではない。またブラストに用いた研磨剤が、樹脂成型品に刺さってしまうため、総てを除去するには困難が伴うという問題がある。

上記特開平 6 - 8 2 4 5 および特開平 6 - 8 2 4 6 においては、工程が複雑な上に、スクリーンの目詰まりが多くて頻繁にスクリーンの交換が必要であり、設備投資が余分に掛かってしまうことなどから、経済的ではない。また塗膜が実際に  $100\%$  分離されることはなく、どの程度分離されているかを簡易な方法によって確認が出来ないことが、この技術の問題である。塗膜が樹脂に混入すれば樹脂の物理的・化学的な特性（以下、[材料物性]と称する）を低下させるという問題がある。



上記特開平 6-226742 においては、熱可塑性樹脂がもともと有機物であって、燃えやすい物であるので、この方法では火災の危険性がある。また工程が余分にかかるので決して経済的ではない。

上記特開平 6-328444 ないし 328446 においては、塗膜を除去する工程が余分に必要であり、余分な設備投資が必要になり、経済的とは言えない。また上記特開平 6-328442 においては、この方法を用いて再び塗装をする場合には、ショットブラストの条件をよほど考えないと下地が荒れてしまい、再塗装する場合には綺麗な塗装面が得られないという問題がある。

上記特開平 6-134761 においては、この方法での工程が複雑なことで、経済的ではないという問題点がある。

また上記特開平 6-023748 には、廃水处理の問題があるので、経済的とは言えない。また塗膜を剝離、分解、ガス化することで、作業環境における汚染を防止するための廃ガスの処理の問題や、そのガス化されたガスが引火性を有する場合には、火災防止の対策が必要となる。

上記国際公開番号 WO 93/01232、特開平 6-55539、特開平 6-234123 においては、酸、アルカリなどの添加が必要である。その為にそれらの廃液を処理しなければならないため経済的とは言えないとともに、酸、アルカリは、作業環境を悪化させるので、十分な換気を行うなど、作業環境の改善をしなければならず、新たな設備投資が必要になる。

上記特開平 5-228936、特開平 5-337940、特開平 5-25570 においては、成型品を構成する熱可塑性樹脂に塗料を構成する熱硬化性樹脂を混入させることは、やはり物性の低下はある。そしてその操作すなわち成形、塗装、およびペレット化を何回も繰り返す間には、どんどんと塗膜の量が多くなりその割合が増えるため、材料物性が低下する。

1 回の塗装においては、たとえば板厚 3 mm の成型品に 15  $\mu$ m の塗装を施したとすると、塗膜は成型品の熱可塑性樹脂中に 0.5% 混入することになる。その結果たとえば 5 回のリサイクルを繰り返した成型品には、0.5% の 5 倍すなわち塗装の回数、或いはリサイクルの回数によって 2.5% の塗膜が混入することになる。2.5% もの塗膜が混入した場合には材料物性の低下は避けられない

。

上記特開平 6 - 1 3 4 7 5 7 においては、塗装された熱可塑性樹脂成型品を粉碎して所定値以上の剪断力を加えつつ熔融混練するので、塗膜片が混入しても材料物性の低下を招くことは無いとされているが、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂に前記塗膜を構成する熱硬化性樹脂、あるいは親和性ない熱可塑性樹脂を混入させることは、実際のところ材料物性はやはり低下するのである。

そして成形して塗装しペレット化する操作を何回も繰り返す間には、塗膜の量および割合が多くなり、明らかに材料物性の低下を示す。すなわち 1 回の塗装においては、たとえば板厚 3 mm の成型品に 15  $\mu$ m の塗装を施したとすると、塗膜は熱可塑性樹脂中に 0.5 % 混入することになる。その結果たとえば 5 回のリサイクルを繰り返した成型品には、0.5 % の 5 倍（塗装の回数、或いはリサイクルの回数）の 2.5 % の塗膜が混入することになる。成型品の熱可塑性樹脂と親和性を有しない塗膜が 2.5 % も混入した場合には、材料物性の低下は避けられないのである。

また、塗膜を剥がすことなく粉碎して、ペレタイズの工程において、塗膜を所定値以上の剪断力を加えつつ熔融混練する必要があるため、剪断力の高い 2 軸の押し出し機などの特殊な押し出機を用いて 450 回毎分のような高いスクリュウ回転数で押し出しを行わなければならないのは成型品の熱可塑性樹脂と親和性がない事から発生している問題であった。

熱硬化性の塗膜が付着した熱可塑性樹脂の粉碎物と 200  $^{\circ}$ C における粘度が 90 poise ( $\text{g}/\text{cm} \cdot \text{sec}$ ) 以上の熱可塑性母材樹脂との混合物を混練して押し出し、微細化する過程において作用する剪断力によって塗膜が剥離され分解して微細化され、母材樹脂中に分散された混練生成物により成形するものであるため、微細化された熱硬化性の塗膜と熱可塑性母材樹脂とが相溶化しているわけではないので、十分な強度が得られないという問題があった。

電子機器の前記部品に部分的に貼着するシート状部材と接着剤を該部品に対して相溶性のある熱可塑性樹脂によって構成するとともに、シート状部材に貼着する接着剤を部品とシート状部材に対して相溶性のある熱可塑性樹脂によって構成するものであるので、該部品に対して接着剤を利用してシート状部材を貼着する

ものであるため、部分的に貼着する前記シート状部材は、前記部品の全表面に対して20%以下に限られ、該部品の全表面にシート状部材を貼着して再生することが出来ないという問題があった。

本発明は、上記問題を解決することを課題とする。

### 発明の開示

そこで本発明者らは、熱可塑性樹脂を主成分とする成型品上に塗布される塗膜を、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成するという本発明の第1の技術的思想に着眼するとともに、前記塗膜を前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成するという本発明の第2の技術的思想に着眼したものである。

また本発明者らは、成型品の主成分である熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成された塗膜が付着した前記成型品を粉碎して再成形するとともに、上記親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成された塗膜を塗装することにより、塗装成型品を再生するという本発明の第3の技術的思想に着眼したものである。

さらに本発明者らは、塗装が施される成型品を構成する熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂に対して溶剤などを用いずに、また溶剤などを加えて必要に応じて顔料や染料などの、あるいは表面調整剤、その他添加剤を加えて分散あるいは溶解して塗料化するという本発明の第4の技術的思想に着眼したものである。

したがって本発明者らは、上記着眼した技術的思想に基づき、さらに研究開発を重ねた結果、本発明に到達した。

本発明は、塗膜が付着した塗装成型品のリサイクルを可能にすることを目的とする。

本発明は、物性の低下の少ないリサイクルを可能にすることを目的とする。

本発明は、特殊な工程を不要にして、容易かつ安価なリサイクルを可能にすることを目的とする。

本発明（請求項 1 に記載）の塗装成型品は、

熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、

該成型品上に塗布された塗膜とから成り、

該塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂が、双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されているものである。

ここにおいて、前記成型品上に塗布された前記塗膜は、成型品の表面に直接付着された薄膜であれば良く、塗装の各手法による塗膜によるものである。また前記成型品の全表面上に前記塗膜を塗布した後、さらに部分的に塗膜を塗布しても良いものである。

また、親和性とは、前記塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂とが容易に結合する性質を言い、該塗膜を構成する樹脂が前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能であればよいのである。

本発明（請求項 2 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と熱融着性、熱接着性、熱圧着性、熱粘着性、熱密着性、熱付着性、熱接合性、熱親和性、熱ぬれ性、または熱融解性（以下、「熱接着性など」と総称する）等の少なくともいずれか一つを示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 3 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と相容性または相溶性（以下、「相容（溶）性など」と称する）を示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 4 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に親和性を有して海島構造またはその他の構造を持ち安定することが出来る熱可塑性樹脂によって構成されている

ものである。

ここにおいて、海島構造またはその他の構造とは、相分離構造、ミセル化構造、モルフォロジー構造、架橋構造、表面・界面構造、ミクロ相分離構造、I P N 構造、結晶高次構造、配向異方性構造、相溶化構造、相容化構造、高分子混合構造、結晶性混合構造、非相容多成分構造、非相溶多成分構造、非相容および非相溶多成分構、分子凝集構造、ミクロ相転移構造、マクロ相転移構造、ラメラ構造、ミクロドメイン構造、高次構造、網目構造、多相構造、分散構造、放射状構造、星雲状構造、多島海状構造、多島海状多層構造、木目状構造、木目状多層構造、芯鞘型構造、並列型構造、針状分散構造、線状構造、結晶－非結晶型ミクロドメイン構造、非結晶－非結晶型ミクロドメイン構造、結晶－結晶型ミクロドメイン構造、無定型高分子、連鎖形式、ヘリックス構造、表面・界面構造、界面構造、球晶構造、液晶パターン構造、複合材料構造、高分子液晶構造、ブロック共重合構造、柱状構造、不均一微細構造、ミクロ構造、ミクロ層構造、層状分散構造、複合分散相構造、連続相構造、レース状分散相構造、液適化構造、分散相構造、ブロックポリマー構造、グラフトポリマー構造、球型構造、サラミ型構造、カプセル型構造、タマネギ型構造、不均一混合構造、層状分散構造、アロイ層構造、連続球状構造、房状ミセル、折りたたみ結晶構造、伸びきり鎖結晶構造、ラメラ熔融流層、平ら化・積層構造、ランダム構造、配向構造ポリドメイン構造、無定型構造などがそれであり、それらの構造が単一の場合や、あるいは複数の構造が入り交じった場合がある。

これらの構造評価手法には中性子小角散乱、X線小角散乱、小角光散乱、透過型電子顕微鏡、走査型電子顕微鏡、位相差顕微鏡、偏光顕微鏡、E S C A、F T－I R、個体高分解能 N M R、パルス法 N M R、力学緩和、誘電緩和、D S C・

D T A、T O A、けい光法、スピン・プローブ法、陽電子消滅、S I M S、走査型トンネル顕微鏡、顕微ラマンなどがある。

また、安定とは、塗膜を構成する樹脂と成型品を構成する樹脂との界面、境界領域が常温で放置した場合に、時間経過とともに剥離、剥がれ、解離、分離など（以下「剥離など」と称する）の変化が現れないことと定義する。

本発明（請求項 5 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 1 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と分子レベルで混ざり合うことが出来る熱可塑性樹脂によって構成されているものである。

本発明（請求項 6 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 3 に記載された発明において、

前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが、同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似する性質を有する樹脂によって構成されているものである。

本発明（請求項 7 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 3 に記載された発明において、

前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、スチレン系樹脂、ビニル系樹脂、アミノ系樹脂、オレフィン系樹脂に属する樹脂またはそれに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成されているとともに、

前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂が、アクリル系樹脂、スチレン系樹脂、ビニル系樹脂、アミノ系樹脂、オレフィン系樹脂に属する樹脂またはそれに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成されている

ものである。

本発明（請求項 8 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 3 に記載された発明において、

前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、A B S 樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂が、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、スチレン変性アクリル樹脂または熱可塑性アクリル樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 9 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 3 に記載された発明において、

前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ハイインパクトポリスチレン樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 10 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 3 に記載された発明において、

前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、変性ポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 11 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 3 に記載された発明において、

前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ポリプロピレン樹脂またはポリエチレン樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、塩素化ポリプロピレン樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 12 に記載）の塗装成型品は、

前記請求項 4 に記載された発明において、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に島状に分散して海島構造またはその他の構造を呈するものであって、

前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が、0.2から1であるものである。

本発明（請求項13に記載）の塗装成型品は、  
熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、  
該成型品の表面に直接付着された塗膜から成り、  
該薄膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂が、少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されているものである。

本発明（請求項14に記載）の塗装成型品は、  
前記請求項13に記載された発明において、  
前記塗膜が、成型品の外表面全体に直接付着されているものである。

本発明（請求項15に記載）の塗装成型品は、  
前記請求項13に記載された発明において、  
前記塗膜が、成型品の外表面または内表面の一部に直接付着されているものである。

本発明（請求項16に記載）の塗装成型品の製造方法は、  
熱可塑性樹脂により成型品を成形し、  
成形された前記成型品の表面に対して、該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するものである。

本発明（請求項17に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記成型品の表面に該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品を粉碎し、  
粉碎あるいはペレタイズされた該塗装成型品により成型品を成形（型）し、



成形された該成型品の表面に対して、該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と親和性を示す熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するものである。

本発明（請求項 18 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 17 に記載された発明において、  
粉碎された前記塗装成型品を粉碎されたままで、  
あるいは熔融混練してペレットを押し出し、  
粉碎されたままで、あるいは押し出された該ペレットにより成型品を成形するものである。

本発明（請求項 19 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 18 に記載された発明において、  
押し出された少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されている複数の塗装成型品のペレットを一定割合で混合して成型品を成形するものである。

本発明（請求項 20 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 19 に記載された発明において、  
前記塗装成型品の少なくとも一方が、発泡体であり、  
所定の背圧を作用した状態において熔融混練して、発生する発泡ガスを熔融樹脂内に加圧溶解するようにしたものである。

本発明（請求項 21 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 20 に記載された発明において、  
合わせ面にシールを施して気密に密閉したシール金型を予め大気圧以上に加圧しておき、  
開閉機構を介して熔融樹脂をシール金型内に射出するものである。

本発明（請求項 22 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記請求項 1 8 に記載された発明において、

A B S 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスをベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品が粉碎され溶融混練してペレットが押し出され、

P C 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスをベースにした塗料が塗装された第 2 の塗装成型品が粉碎され溶融混練してペレットが押し出される

ものである。

本発明（請求項 2 3 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記請求項 1 9 に記載された発明において、

押し出された前記複数の塗装成型品のペレットを一定割合で混合して成型品を成形するに当たり、一定重量割合の相容（溶）化剤を添加するものである。

本発明（請求項 2 4 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記請求項 2 2 に記載された発明において、

押し出された前記第 1 および第 2 の塗装成型品のペレットを上記割合で混合して成型品を成形するに当たり、1 から 1 5 % の重量割合の相容（溶）化剤を添加するものである。

本発明（請求項 2 5 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記請求項 1 9 に記載された発明において、

A B S 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスをベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品が粉碎され溶融混練してペレットが押し出され、

P E T 樹脂の成型品より成る第 2 の成型品が粉碎され溶融混練してペレットが押し出される

ものである。

本発明（請求項 2 6 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記請求項 2 3 に記載された発明において、

上記混合割合の前記第 1 および第 2 の成型品の各ペレットを一定温度以上で一

定時間加熱し、

該加熱された混合ペレットを成形する  
ものである。

本発明（請求項 27 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 26 に記載された発明において、  
加熱された前記混合ペレットが成形された前記成型品に対してスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料を塗装する  
ものである。

本発明（請求項 28 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記第請求項 19 に記載された発明において、  
ABS樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、

PMMA樹脂の成型品より成る第 2 の成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出される  
ものである。

本発明（請求項 29 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 28 に記載された発明において、  
前記混合ペレットが成形された前記成型品に対してアクリロニトリル・スチレン共重合樹脂ワニスベースにした第 1 の塗料を塗装する  
ものである。

本発明（請求項 30 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 18 に記載された発明において、  
HIPS樹脂の第 1 の成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、  
PS樹脂の発泡体より成る第 2 の成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、

前記第 1 および第 2 の成型品の各ペレットが混合された前記混合ペレットが成形されるものである。

本発明（請求項 31 に記載）の塗装成型品の再生方法は、

前記請求項 3 0 に記載された発明において、  
該成形された前記成型品に対してポリスチレン樹脂ワニスをベースにした第 2 の塗料を塗装する  
ものである。

本発明（請求項 3 2 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 1 7 に記載された発明において、  
粉碎された前記塗装成型品を溶融混練して押し出された前記ペレットとともに、リサイクル助剤として一定量の前記塗装成型品のバージン樹脂または該バージン樹脂の成分を補充して、成型品を成形する  
ものである。

本発明（請求項 3 3 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 3 2 に記載された発明において、  
前記リサイクル助剤とともに、あるいは単独にて一定量の強化材、充填材、または各種の添加剤を添加して、成型品を成形する  
ものである。

本発明（請求項 3 4 に記載）の塗装成型品の再生方法は、  
前記請求項 1 7 に記載された発明において、  
廃トナーを該廃トナーを構成する熱可塑性樹脂に対し少なくとも相容（溶）性を示す熱可塑性樹脂の成型品の粉砕片またはペレットに対して一定割合で加える  
ものである。

本発明（請求項 3 5 に記載）の塗装成型品用塗料は、  
塗装が施されている樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている  
ものである。

本発明（請求項 3 6 に記載）の塗装成型品用塗料は、  
前記請求項 3 5 に記載された発明において、  
前記塗料の主成分である前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似

する性質を有する樹脂によって構成されている  
ものである。

本発明（請求項 37 に記載）の樹脂成型品用塗料は、  
前記請求項 35 に記載された発明において、

前記樹脂成型品用の塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂が、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、ポリスチレン樹脂、スチレン変性アクリル樹脂、熱可塑性アクリル樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 38 に記載）の樹脂成型品用の塗料は、  
前記請求項 35 に記載された発明において、

前記樹脂成型品用の塗料を構成する前記熱可塑性樹脂が、少なくとも 2 種類の熱可塑性樹脂が混合されている

ものである。

本発明（請求項 39 に記載）の樹脂成型品用塗料は、  
前記請求項 35 に記載された発明において、

前記樹脂成型品用の塗料を構成する前記熱可塑性樹脂が、によって構成されている

ものである。

本発明（請求項 40 に記載）の樹脂成型品用塗料は、  
前記請求項 36 に記載された発明において、

前記塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂が、重量平均分子量 10,000 から 60,000 の前記スチレン変性アクリル樹脂である  
ものである。

本発明（請求項 41 に記載）の樹脂成型品用塗料は、  
前記請求項 40 に記載された発明において、

前記塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂の分子量に応じた沸点の溶剤を含有しているものである。

本発明（請求項 42 に記載）の樹脂成型品用塗料は、

前記請求項 3 5 に記載された発明において、

塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な樹脂成型品用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂と、溶剤と、顔料としての一定割合の廃トナーとから成るものである。

本発明（請求項 4 3 に記載）の樹脂成型品用塗料の製造方法は、

塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な樹脂成型品用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂に対して溶剤などを用いずに、また溶剤または水（以下「溶剤など」と称する）を加えて必要に応じて顔料や染料などの、あるいは表面調整剤、その他添加剤などを加えて分散あるいは溶解して塗料化するものである。

本発明（請求項 4 4 に記載）の樹脂成型品用塗料の製造方法は、

前記請求項 4 3 に記載された発明において、

前記樹脂成型品用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂の分子量に応じた沸点の溶剤が添加されるものである。

本発明（請求項 4 5 に記載）の樹脂成型品用塗料の製造方法は、

前記請求項 4 4 に記載された発明において、

前記樹脂成型品用の塗料を構成する前記熱可塑性樹脂に対して、前記溶剤として混合溶剤を加えるものである。

上記発明において、トルエンと酢酸ブチルなどの混合溶剤からなるワニスが作成される。すなわち、塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と親和性を示す樹脂成型品用の塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂に対して溶剤を加えて溶解させワニス化し、顔料および染料などの添加剤を加えて塗料化するものである。

また、上記樹脂成型品用塗料の製造方法において、塗料工業において通常使用さ

れる分散機が使用でき、特に限定されるものではない。溶剤型塗料、または水性塗料などの場合は、例えば、ロールミル分散機、ボールミル分散機、サンドグラインドミル分散機、プラネタリーミキサー、ハイスピードディスパー分散機などを用いて製造される。粉体塗料の場合には、混合機、熔融混練機、粉碎機などを使用して、平均粒径  $30\ \mu\text{m} \sim 150\ \mu\text{m}$  程度の粉体塗料を製造する。

本発明（請求項 49 に記載）の塗装成型品の再生装置は、

成型品の表面に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された塗装成型品を粉碎する粉碎装置と、

粉碎あるいはペレタイズされた該塗装成型品により成型品を成形する成形（型）装置と、

成形された該成型品の表面に対して、該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装する塗装装置と

から成るものである。

本発明（請求項 50 に記載）の塗装成型品の再生装置は、

前記請求項 49 に記載された発明において、

粉碎された前記塗装成型品を熔融混練して、前記成形装置内に充填されるペレットを押し出すペレット押し出し装置を備えているものである。

本発明（請求項 51 に記載）の塗装成型品の再生装置は、

前記請求項 50 に記載された発明において、

前記ペレット押し出し装置は、スクリューを持つ単軸押し出し装置によって構成され、粉碎された前記塗装成型品を低速のスクリュー回転数で熔融混練して押し出すように構成されているものである。

本発明（請求項 52 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、

成型品の表面に該成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂の主成分である塗料が塗装された前記塗装成型品を粉砕して成形された成型品に対して、該成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂の主成分である塗料が塗装された再生塗装成型品の試験片に対して、ゴバン目試験を行うことにより、試験結果により再生塗装成型品の再生可能性を評価するものである。

本発明（請求項 5 3 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、成型品を構成する熱可塑性樹脂と塗料を構成する熱可塑性樹脂とを一定割合で混ぜ合わせた混合樹脂を成形した試験片に対して、ゴバン目試験を行うことにより、試験結果により再生塗装成型品の再生可能性を評価するものである。

本発明（請求項 5 4 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、前記請求項 5 3 に記載された発明において、再生された再生塗装成型品における成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂中に分散している前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂の分散状態を、顕微鏡写真によって評価するものである。

本発明（請求項 5 5 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、前記請求項 5 4 に記載された発明において、再生塗装成型品の再生を繰り返し、その都度塗膜性能の試験を行い、試験結果の推移から再生塗装成型品の再生可能性を評価するものである。

本発明（請求項 5 6 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、前記請求項 5 5 に記載された発明において、再生塗装成型品の再生を繰り返し、その都度再生塗装成型品の機械的強度、熱的性質、その他の物性値を測定し、測定した物性値の推移から再生塗装成型品の再生可能性を評価するものである。



上記構成より成る本発明（請求項 1 記載）の塗装成型品は、熱可塑性樹脂を主成分とする前記成型品上に塗布された前記塗膜が、少なくとも双方の界面あるいと境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂とが混ざり合うので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態におけるリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 2 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と熱融着性、熱接着性、熱粘着性、熱密着性、熱接合性、熱親和性、熱ぬれ性、または熱融解性その他のいわゆる熱付着性などを示す熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂とが熱的作用で付着するので、接着剤を用いていないにもかかわらず塗膜および成型品を構成する熱可塑性樹脂の剥がれがないとともに、一定の強度を備えた塗装成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と相容（溶）性を示す同質または異質の熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成するか、相容（溶）して分子レベルで混ざりあう場合とのいずれかなので、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に分散して海島構造またはその他の構造を持ち安定することが出来る熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると

、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂中に前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が分散して、海島構造またはその他の構造を持ち安定するので、物理的、化学的性質を低下させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

前記塗膜および成型品を構成する熱可塑性樹脂が、海島構造またはその他の構造を持つ、いわゆる親和などするとともに、熱接着性など、相容（溶）性などを備える場合は、海島構造またはその他の構造の界面における熱接着などにより、塗膜および成型品を構成する熱可塑性樹脂の剥がれなどがなく、強度を維持した塗装成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 5 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と分子レベルで混ざり合うことが出来る熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂とが分子レベルで混ざり合うので、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 6 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが、同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似する性質を有する樹脂によって構成されているので、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが分子レベルで混ざり合うので、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 7 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、スチレン系樹脂、ビニル系樹脂、アミノ系樹脂、オレフィン系樹脂に属する樹脂またはそれに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成されているとともに、前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂が、アクリル系樹脂、スチレン系樹脂、ビニル系樹脂、アミノ系樹脂、オレフィン系樹脂に属する樹脂またはそれに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成されてい

るので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが混ざり合うので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態におけるリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 8 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ABS樹脂によって構成されているとともに、前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂が、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、スチレン変性アクリル樹脂または熱可塑性アクリル樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂と前記成型品の主成分である前記ABS樹脂とが、分子レベルで混ざり合うか、または互い親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成するので、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 9 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ハイインパクトポリスチレン樹脂によって構成されているとともに、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記ポリスチレン樹脂または前記スチレン変性アクリル樹脂と前記成型品の主成分である前記ハイインパクトポリスチレン樹脂とが、分子レベルで混ざり合うか、または互い親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成するので、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 10 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、変性ポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂によって構成されているとともに、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成するポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂と前記成型品の主成分である前記変性ポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂とが、分子レベ

ルで混ざり合うか、互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成するため、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 1 記載）の塗装成型品は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ポリプロピレン樹脂またはポリエチレン樹脂によって構成されているとともに、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、塩素化ポリプロピレン樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記塩素化ポリプロピレン樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂と前記成型品の主成分である前記ポリプロピレン樹脂またはポリエチレン樹脂とが、互いに親和性を有しているため、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 2 記載）の塗装成型品は、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に島状に分散して海島構造を呈するものであって、前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が、0.2 から 1 であるので、方向性の無い一様な機械的強度の塗装成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 3 に記載）の塗装成型品は、熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、該成型品の表面に直接付着された塗膜から成り、該塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂が、少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性を持ち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されているので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂と前記成型品を構成する熱可塑性樹脂とが互いに親和性を有しているため、混ざり合い一体となるため、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 1 4 に記載）の塗装成型品は、前記塗膜が、成型品の外表面全体に直接付着されているので、前記塗装成型品の外表面に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗装成型品の外表面に付着した前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂と前記成型品を構成する熱可塑性樹脂とが互

いに親和性を有しているため、混ざり合い一体となるため、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 15 に記載）の塗装成型品は、前記塗膜が、成型品の外表面または内表面の一部に直接付着されているので、前記塗装成型品の外表面または内表面の一部に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗装成型品の前記外表面または内表面の一部に付着した前記塗膜を構成する熱可塑性樹脂と前記成型品を構成する熱可塑性樹脂とが互いに親和性を有しているため、混ざり合い一体となるため、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 16 に記載）の塗装成型品の製造方法は、成形された前記成型品に対して親和性を示す混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するので、前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂とが互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成する場合と、互いに相容（溶）して分子レベルで混ざり合う場合とのいずれかであるため、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 17 に記載）の塗装成型品の再生方法は、粉碎された親和性を示す混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品により成型品を成形し、成形された該成型品の表面に対して、混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するので、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂とが互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成する場合と、互いに相容（溶）して分子レベルで混ざり合う場合とがあるので、従来技術のように微細粉碎および高剪断力の押し出し等の特殊な工程が不要であり、容易且つ安価にリサイクルを実現するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 20 に記載）の塗装成型品の再生方法は、前記塗装成型品の少なくとも一方が、発泡体であり、所定の背圧を作用した状態において熔融混練して、発生する発泡ガスを熔融樹脂内に加圧溶解するので、前記発泡体のリサイクルを可能するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 21 に記載）の塗装成型品の再生方法は、合わせ面にシールを施して気密に密閉したシール金型を予め大気圧以上に加圧しておき、開閉機構を介して熔融樹脂をシール金型内に射出するので、発生する発泡ガスを熔融樹脂内に加圧溶解するため、得られた成型品表面は平滑性を有し、塗膜の付着性が向上するので、前記発泡体のリサイクルを可能するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 22 に記載）の塗装成型品の再生方法は、ABS樹脂およびPC樹脂の各成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料がそれぞれ塗装された第1および第2の塗装成型品が粉碎され熔融混練してペレットを作成することにより、ABS樹脂およびPC樹脂の各塗装成型品を混ぜ合わせたリサイクルを実現するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 23 に記載）の塗装成型品の再生方法は、押し出された前記複数の塗装成型品のペレットを一定割合で混合して成型品を成形するに当たり、一定重量割合の相容（溶）化剤を添加するので、複数の塗装成型品を構成する互いに親和性を持ち混ぜ合わせて繰り返し成形可能な前記一定割合の熱可塑性樹脂が、添加された一定重量割合の前記相容（溶）化剤とともにその親和性により混ざり合い、一体となるため、一定割合の複数の塗装成型品を混ぜ合わせた成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 24 に記載）の塗装成型品の再生方法は、押し出された前記第1および第2の塗装成型品のペレットを混合して成型品を成形するに当たり、1から15%の重量割合の相容（溶）化剤を添加するので、前記第1および第2の塗装成型品を構成する互いに親和性を持ち混ぜ合わせて繰り返し成形可能な前記一定割合の熱可塑性樹脂が、添加された上記一定重量割合の前記相容（溶）化剤とともにその親和性により混ざり合い、一体となるため、一定割合の複数の塗装成型品を混ぜ合わせた成型品のリサイクルを可能にするという

効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 25 に記載）の塗装成型品の再生方法は、A B S 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品と、P E T 樹脂の成型品より成る第 2 の成型品とが粉碎され熔融混練してペレットを作成することにより、A B S 樹脂および P E T 樹脂の各成型品を混ぜ合わせたリサイクルを実現するとともに、社会的問題となっている P E T 樹脂の再利用の道を開くという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 26 に記載）の塗装成型品の再生方法は、上記混合割合の前記第 1 および第 2 の成型品の各ペレットを一定温度以上で一定時間加熱し、該加熱された混合ペレットを成形するので、複数の塗装成型品を構成する互いに親和性をもち混ぜ合わされるとともに加熱された前記一定割合の熱可塑性樹脂が、添加された一定重量割合の前記相容（溶）化剤とともにその親和性により混ざり合い、一体となるため、複数の塗装成型品を混ぜ合わせて十分な強度を有する成型品のリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 28 に記載）の塗装成型品の再生方法は、A B S 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品と、P M M A 樹脂の成型品より成る第 2 の成型品とが粉碎され熔融混練してペレットを作成することにより、A B S 樹脂および P M M A 樹脂の各成型品を混ぜ合わせたリサイクルを実現するとともに、P M M A 樹脂の再利用の道を開くという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 30 に記載）の塗装成型品の再生方法は、H I P S 樹脂の第 1 の成型品と、P S 樹脂の発泡体より成る第 2 の成型品とが粉碎され熔融混練してペレットを作成することにより、H I P S 樹脂および P S 樹脂の発泡体の各成型品を混ぜ合わせたリサイクルを実現するとともに、P S 樹脂の発泡体の再利用の道を開くという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 32 に記載）の塗装成型品の再生方法は、粉碎された前記塗装成型品を熔融混練して押し出された前記ペレットとともに、前記リサイクル助剤として適量の前記成型品の前記バージン樹脂または該バージン樹脂の成分を補充して、成型品を成形するので、物理的、化学的性質の変化を抑

制するリサイクルを実現するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 3 に記載）の塗装成型品の再生方法は、前記リサイクル助剤とともに、適量の添加剤を補充して、成型品を成形するので、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂、補充されたバージン樹脂および添加剤とが互いに親和性を有して海島構造またはその他の構造を形成する場合と、互いに相容（溶）して分子レベルで混ざり合う場合とがあるため、物理的、化学的性質の低下を抑制するリサイクルを実現するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 4 に記載）の塗装成型品の再生方法は、廃トナーを該廃トナーを構成する熱可塑性樹脂に対し少なくとも相容性を示す熱可塑性樹脂の成型品の粉砕片またはペレットに対して一定割合で加えるので、廃トナーの再利用の道を開くという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 5 に記載）の塗装成型品用塗料は、塗装が施されている樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されているので、当該樹脂成型品用の塗料が塗装された前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と互いに親和して混ざり合い一体となるため、前記塗装成型品に付着した前記塗膜を剥ぎ取ること無く、成形加工してもリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 6 に記載）の塗装成型品用塗料は、前記塗料の主成分である前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似する性質を有する樹脂によって構成されているので、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが分子レベルで混ざり合うので、物理的、化学的性質を変化させないで、リサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 3 7 に記載）の樹脂成型品用の塗料は、当該



樹脂成型品用の塗料が塗装された前記塗装成型品に前記塗膜が付着した状態で再成形が行なわれると、前記塗膜を構成する前記アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、ポリスチレン樹脂、スチレン変性アクリル樹脂、熱可塑性アクリル樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂が前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と互いに親和して海島構造またはその他の構造を形成する場合と、互いに相容（溶）して分子レベルで混ざり合う場合とがあるため、前記塗装成型品に付着した前記塗膜を剥ぎ取ること無く、成形加工してもリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 0 に記載）の樹脂成型品用塗料は、前記塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂が、重量平均分子量 1 0, 0 0 0 から 6 0, 0 0 0 の前記スチレン変性アクリル樹脂などであるので、塗装性およびリサイクル性を高めるという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 1 に記載）の樹脂成型品用塗料は、前記塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂の分子量に応じた沸点の溶剤を含有しているので、塗装性を高めるという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 2 に記載）の樹脂成型品用塗料は、塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な樹脂成型品用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂と、溶剤と、顔料としての一定割合の廃トナーとから成るので、廃トナーの活用を可能にして、顔料を節約することが出来るという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 3 に記載）の樹脂成型品用塗料の製造方法は、塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な樹脂成型用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂に対して溶剤などを用いずに、また溶剤を加えて必要に応じて顔料や染料などの、あるいは表面調整剤、その他添加剤などを加えて分散あるいは溶解して塗料化するので、特殊な工程を実施することなくリサイクルを可能にする塗料を製造出来るという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 4 5 に記載）の樹脂成型品用塗料の製造方法

は、前記樹脂成型用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂の分子量に応じた沸点の溶剤が添加されるので、塗装適性に優れた塗料の製造を可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 49 に記載）の塗装成型品の再生装置は、前記粉碎装置が、混ぜ合わせてくりかえし再生可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品を粉碎し、あるいはペレット化し、前記成形装置が、粉碎あるいはペレタイズされた該塗装成型品により成型品を成形し、前記塗装装置が、成形された該成型品の表面に対して、該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせてくりかえし再生可能な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装するので、従来技術のような剥ぎ取り装置が不要であり、簡単な装置により前記塗装成型品に付着した前記塗膜を剥ぎ取ること無く、物理的、化学的性質を低下させないでリサイクルを可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 50 に記載）の塗装成型品の再生装置は、前記ペレット押し出し装置が、粉碎された前記塗装成型品を熔融混練して、前記成形装置の前記金型内に充填されるペレットを押し出し、前記成形装置が、押し出されたペレットによりあるいは粉碎のままで成型品を成形するので、特殊な装置、工程を用いずに実施出来るので安価で容易に再生可能であるので、リサイクルを可能にする再生樹脂を製造出来るという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 51 に記載）の塗装成型品の再生装置は、前記ペレット押し出し装置を構成する前記単軸押し出し装置が、粉碎された前記塗装成型品を低速のスクリー回転数で熔融混練して、前記成形装置の前記金型内に充填されるペレットを押し出し、前記成形装置が押し出されたペレットにより成型品を成形するので、従来装置のように複雑な構造の多軸押出装置が不要であり、しかも高い剪断力を作用させる必要が無いので、簡単且つ安価に塗装成型品のリサイクルを実現するという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 52 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返

し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂の主成分である塗料が塗装された再生塗装成型品の試験片に対して、ゴバン目試験を行うことにより、試験結果により再生塗装成型品の再生可能性を評価するので、簡単な試験により再生可能性の評価をすることが出来るという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 5 3 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂と塗料を構成する熱可塑性樹脂とを一定割合で混ぜ合わせた混合樹脂を成形した試験片に対して、ゴバン目試験を行うことにより、試験結果により再生塗装成型品の再生可能性を評価するので、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂に対する塗料を構成する熱可塑性樹脂の分散状態を評価することが出来るため、簡単な試験により再生可能性の適確な評価を可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 5 4 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、再生された再生塗装成型品における成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂中に分散している前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂の分散状態を、顕微鏡写真によって評価するので、前記成型品を構成する熱可塑性樹脂に対する塗料を構成する熱可塑性樹脂の分散状態を目視によって評価することが出来るため、再生可能性の適確な評価を可能にするという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 5 5 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、再生塗装成型品の再生を繰り返し、その都度塗膜性能の試験を行い、試験結果の推移から再生塗装成型品の再生可能性を評価するので、前記塗膜性能の再生に伴う傾向により、再生塗装成型品の再生可能性を適確に評価することが出来るという効果を奏する。

上記構成より成る本発明（請求項 5 6 に記載）の再生塗装成型品の再生可能性評価方法は、再生塗装成型品の再生を繰り返し、その都度再生塗装成型品の機械的強度、熱的性質、その他の物性値を測定し、測定した物性値の推移から再生塗装成型品の再生可能性を評価するので、再生塗装成型品の機械的強度、熱的性質、その他の物性値の再生に伴う傾向により、再生塗装成型品の再生可能性を定量的に適確に評価することが出来るという効果を奏する。

## 図面の簡単な説明

図 1 は、本発明の実施形態のガスアシスト成形方法および装置を示す断面図である。

図 2 は、本発明の実施形態のガスアシスト成形におけるガスのノズル、ランナおよびキャビティへのガス注入を示す断面図である。

図 3 は、本発明の実施形態のガスアシスト成形におけるガスのノズル、ランナおよびキャビティへのガス注入を説明するための説明図である。

図 4 は、本発明の実施形態のスプレーガンにおける塗料および空気噴孔を示す拡大断面図である。

図 5 は、本発明の実施形態の単軸押し出し機を示す断面図である。

図 6 は、本発明の第 5 実施例におけるスチレン変性アクリル樹脂と A B S 樹脂との親和性の状態を示す電子顕微鏡写真の写しである。

図 7 は、本発明の第 7 実施例におけるスチレン変性アクリル樹脂と H I P S 樹脂との親和性の状態を示す電子顕微鏡写真の写しである。

図 8 は、比較例における熱硬化性ウレタン樹脂と A B S 樹脂との非親和性の状態を示す電子顕微鏡写真の写しである。

図 9 は、比較例における熱硬化性ウレタン樹脂と H I P S 樹脂との非親和性の状態を示す電子顕微鏡写真の写しである。

図 1 0 は、本発明の第 3、第 5、第 7 実施例におけるスチレン変性アクリル樹脂の示差走査熱量測定結果を示す線図である。

図 1 1 は、本発明の第 4 および第 5 実施例における A B S 樹脂の示差走査熱量測定結果を示す線図である。

図 1 2 は、本発明の第 5 実施例におけるスチレン変性アクリル樹脂と A B S 樹脂との親和性の状態を示す示差走査熱量測定結果を示す線図である。

図 1 3 は、本発明の第 6 および第 7 実施例における H I P S 樹脂の示差走査熱量測定結果を示す線図である。

図 1 4 は、本発明の第 7 実施例におけるスチレン変性アクリル樹脂と H I P S 樹脂との親和性の状態を示す示差走査熱量測定結果を示す線図である。

図 1 5 は、本発明の第 3 7 実施例および第 3 8 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置の概略を示す概略説明図である。

図 1 6 は、本発明の第 4 0 実施例におけるリアカバーの濃度測定位置およびテストチャートを示す説明図である。

図 1 7 ないし図 4 2 は、本発明の第 5 9 実施例における各種成型品および塗料を構成する樹脂の親和性の状態を示す電子顕微鏡による T E M 写真の写しである。

図 4 3 は、本発明の第 6 7 実施例における粉体塗装装置を説明する説明図である。

図 4 4 は、本発明の第 7 5 実施例における成型品および塗料を構成する樹脂の分散の状態を示す電子顕微鏡による S E M 写真の写しである。

図 4 5 は、本発明の第 7 6 実施例における成型品および塗料を構成する樹脂の分散の状態を示す電子顕微鏡による S E M 写真の写しである。

図 4 6 は、本発明の第 7 7 実施例における成型品および塗料を構成する樹脂の分散の状態を示す電子顕微鏡による S E M 写真の写しである。

図 4 7 は、本発明の第 7 8 実施例における成型品および塗料を構成する樹脂の分散の状態を示す S E M 写真の写しである。

図 4 8 は、本発明の第 8 0 実施例における成型品および塗料を構成する樹脂の分散の状態を示す電子顕微鏡による S E M 写真の写しである。

図 4 9 は、本発明の第 8 0 実施例における成型品および塗料を構成する樹脂の分散の状態を示す電子顕微鏡による S E M 写真の写しである。

図 5 0 ないし図 5 3 は、本発明の実施形態における各種成型品および塗料を構成する樹脂の親和性の状態を示す電子顕微鏡による T E M 写真の写しである。

### 発明を実施するための最良の形態

以下本発明を実施するための最良の形態につき、図面を用いて説明する。

最初に本発明を実施するに当たり樹脂成型物として使用することが出来る合成

樹脂について以下説明する。

一般にプラスチックと称せられる物には、加熱すると硬化する性質を持っている樹脂、すなわち「熱硬化性樹脂」と呼ばれるものと、熱を加えると柔らかくなる（軟化する）性質を持っている樹脂、すなわち「熱可塑性樹脂」と呼ばれるものに大別される。本発明の成形樹脂として使用することが出来る合成樹脂、すなわち本発明の実施形態として採用される成形樹脂としては、「熱可塑性樹脂」が対象となる。

前記樹脂成型品を構成する前記「熱可塑性樹脂」には、たくさんの種類がある。たとえばそれらとしては、アイオノマー樹脂（エチレン系アイオノマー樹脂）、エチレン・アクリル酸エチル共重合体（略号：E E A）、アクリロニトリル・アクリルゴム・スチレン共重合樹脂（略号：A A S）、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂（略号：A S、或いはS A N）、アクリロニトリル・塩素化ポリエチレン・スチレン共重合樹脂（略号：A C S）、エチレン酢ビコポリマー（略号：E V A）、エチレンービニルアルコール共重合樹脂（略号：P V A L）、アクリロニトリル・ブタジエン・スチレン共重合樹脂（略号：A B S）、ポリ塩化ビニル樹脂（略号：P V C、或いはP V W）、塩素化ポリエチレン樹脂（略号：C P E）、酢酸繊維素樹脂（酢酸セルロース樹脂）、ポリ4フッ化エチレン樹脂（略号：P T F E）、4フッ化エチレンー6フッ化プロピレン共重合樹脂（略号：F E P）、4フッ化エチレンーパーフロロアルキルビニルエーテル共重合樹脂（略号：P F A）、4フッ化エチレンーエチレン共重合樹脂（略号：E T F E）、ポリ3フッ化塩化エチレン樹脂（略号：C T F E）、ポリ塩化ビニリデン、ポリフッ化ビニリデン（略号：P V F）、ポリオキシメチレン樹脂（略号：P O M）、ナイロン6（略号：P A 6）、ナイロン66（略号：P A 6 6）、ナイロン610（略号：P A 6 1 0）、ナイロン11（略号：P A 1 1）、ナイロン12（略号：P A 1 2）、ナイロン46（略号：P A 4 6）、特殊ナイロン〔三菱化学（株）（旧三菱瓦斯化学（株））の商品のレニー〕、ポリアリレート樹脂（芳香族ポリエステル樹脂、略号：P A R）、熱可塑性ポリウレタンエラストマー（略称：T P U）、熱可塑性エラストマー（略称：T P E）、全芳香族ポリエステル樹脂（別名：ポリオキシベンゾイル樹脂、略称：P O B）、ポリエーテルエー

テルケトン樹脂（略称：P E E K）、ポリサルホン樹脂（略号：P S F）、ポリエーテルサルホン樹脂（略号：P E S）、ポリサルホン樹脂（略号：P S U）、高密度ポリエチレン樹脂（略号：H D P E）、低密度ポリエチレン樹脂（略号：L D P E）、直鎖状低密度ポリエチレン樹脂（略号：L - L D P E）、ポリエチレンテレフタレート樹脂（略号：P E T）、ポリカーボネート樹脂（略号：P C）、ポリスチレン樹脂（略号：P S）、中衝撃ポリスチレン樹脂〔ミディアムインパクトポリスチレン樹脂 略号：M I P S〕、高衝撃ポリスチレン樹脂〔ハイインパクトポリスチレン樹脂 略号：H I P S〕、ポリフェニレンオキサイド樹脂（略号：P P O）、ポリフェニレンエーテル樹脂（略号：P P E）、スチレン変性ポリフェニレンオキサイド樹脂（略号：変性P P O，スチレン変性P P O）、スチレン変性ポリフェニレンエーテル樹脂（略号：変性P P E，スチレン変性P P E）、スチレングラフト化ポリフェニレンエーテル樹脂（略号：P P E，スチレン変性P P E）、スチレングラフト化ポリフェニレンオキサイド樹脂（略号：P P O，スチレン変性P P O）（文中で、P P O、P P E、変性P P O、変性P P E、スチレン変性P P O、スチレン変性P P Eを総称してスチレン変性P P O（E）樹脂、ポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂、変性（変成）ポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂、変性P P O（E）などと表現する）、ポリフェニレンサルファイド（略号：P P S）、ポリブタジエン樹脂（略号：P B D）、ポリブチレンテレフタレート樹脂（略号：P B T）、ポリプロピレン樹脂（略号：P P）、メタクリル樹脂（通称アクリル樹脂、略号：P M M A）、メチルペンテンポリマー（略号：P M P）、超低密度ポリエチレン樹脂（略号：V L D P E）、エチレン・メチルメタクリレートコポリマー、ポリチオエーテルサルホン樹脂、ポリケトン、ポリアミドイミド、変成マレイミド樹脂、エチレン酢ビ共重合体ケン化物、A B S系永久制電性樹脂、H I P S系永久制電性樹脂、M I P S系永久制電性樹脂、P S系永久制電性樹脂、P C T樹脂（ポリエステル系ポリマー）、ポリエーテルイミド樹脂、ポリアリルエーテルケトン、ポリブテン樹脂、E M A A樹脂、ポリアクリロニトリル、液晶ポリマー、スチレン・マレイミド共重合樹脂、エチレン・アクリル酸共重合樹脂、シラン架橋ポリマー、液晶ポリエステル樹脂、生分解性プラスチックなどがある。

また上記樹脂は、互いに混合すること、または変性することで、また別の性質を持った樹脂を作り出すことが出来る。たとえば、ABS樹脂は、ハイラバーABS樹脂（略号：HR-ABS）とAS樹脂とのブレンドポリマーであり、変性PPO（E）樹脂はポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂とHIPSのブレンドポリマーである。

次にそれらのアロイの代表的な例を示すと、PA／変性PPOあるいはE（以下、PA／変性PPO（E）と略す）、PA／エラストマー、PA／PC、PA／ABS、POM／エラストマー、PC／ABS、PC／PBT、PC／PET、PC／PMMA、PBT／ABS、PBT／PET、PBT／変性PPO（E）などが現在のところでは、生産されており、将来は樹脂の組み合わせが数限りなく考えられることから、更に増えてくると予想される。

また、成形材料の中には上記の樹脂との混合ばかりではなく、無機質、有機質の物との複合化によって更に化学的、物理的な性能の向上を狙った材料、一般に複合材料と呼ばれているものもある。

たとえばそれらは、コストを下げる目的で添加される「充填材」、あるいは補強を目的で添加される「強化材」などがある。以下それらの例としては無機充填材および有機充填材がある。

樹脂の熱的性質、たとえば、熱変形温度、脆化温度、ビカット軟化点温度、融点などや、機械的性質、たとえば、引っ張り破断点強度、引っ張り降伏点強度、破断点伸度、曲げ強度、曲げ弾性率、アイゾット衝撃強度などを改善するために添加される材料として「強化材」がある。

それらとしては、たとえば炭素中空体、無煙炭粉末、人造水晶石、シリコン樹脂微粉末、シリカ球状微粒子、ポリビニルアルコール繊維などがある。

また樹脂は、本来有機化合物であるので燃えやすい性質を持っている。この性質を改良して耐炎性を高める目的で添加される物質が「難燃剤」であり、無機化合物難燃剤、有機化合物難燃剤、塩素系難燃剤、臭素系難燃剤、反応型難燃剤、難燃化安定剤、シリコン樹脂などがそれに該当する。

また、それ自体は硬くて剛性を持つ樹脂に配合して、柔軟性、弾性、加工性などを付与し、使用目的に適合させる為に用いられる薬品が「可塑剤」であり、各



種誘導体がそれに相当する。

例えば、フタル酸誘導体、イソフタル酸誘導体、アジピン酸誘導体、アゼライン酸誘導体、セバシン酸誘導体、ドデカン-2-酸誘導体、マレイン酸誘導体、トリメリット酸誘導体、クエン酸誘導体、イタコン酸誘導体、オレイン酸誘導体、ステアリン酸誘導体、その他の脂肪酸誘導体、スルホン酸誘導体、リン酸誘導体、グルタル酸誘導体、その他のモノエステル系可塑剤、グリコール誘導体、グリセリン誘導体、パラフィン誘導体、エポキシ誘導体、重合形可塑剤、その他の可塑剤などがある。

また、主に装飾的な色付け目的で配合する材料を「着色剤」といい、ふつう顔料が用いられる。ここで顔料とは、水や溶剤などには溶けない色のある粉末のことであり、水に溶ける色のある粉末を特に染料と呼んでいる。これらの例としては、以下に述べるものがある。

無機顔料において、白色顔料としては、酸化チタン、亜鉛華、鉛白、リトポン、バライト、沈降性硫酸バリウム、炭酸カルシウム、石膏、沈降性シリカなどがあり、

黒色顔料としては、カーボンブラック、ランプブラック、チタンブラック、合成鉄黒、複写機用廃トナー（以下、「廃トナー」と称する）などがある。

灰色顔料としては、亜鉛末、亜酸化鉛、スレート粉などがあり、

赤色顔料としては、カドミウム赤、カドミウム水銀赤、銀朱、べんがら、モリブデン赤、鉛丹；光明丹などがあり、

褐色顔料としては、アンバー、酸化鉄茶、カドミウム黄などがある。

黄色顔料としては、亜鉛黄、黄土；オーカ及びシエナ、黄色酸化鉄：合成オーカ、黄鉛、チタン黄などがあり、

緑色顔料としては、酸化クロム、コバルト緑、クロム緑などがあり、

青色顔料としては、群青、紺青・鉄青、コバルト青などがあり、

金属粉顔料としては、プラスチックにメタリックな感じを与えるための、アルミ粉、ブロンズ粉などがあり、

その他メタリック顔料としてマイカなどがある。

有機顔料において、アゾ顔料、ニトロソ顔料、ニトロ顔料、塩基性染料系レー

キ、媒染染料系レーキおよび建染染料系顔料が必要に応じて用いられる。

フタロシアニン顔料、ジオキサジン系顔料、有機蛍光顔料などがある。

また、プラスチックの加工に際して熔融樹脂とある程度の相容（溶）性などを  
持って、流動性を増すと同時に摩擦抵抗を減少させて粘着を防ぎ、加工性の向上  
を目的に添加する物に「滑剤」がある。これらの例としては、以下に述べるもの  
がある。

パラフィン及び炭化水素樹脂、脂肪酸、脂肪酸アミド、脂肪酸エステル、脂肪  
アルコール、複合系、その他の滑剤などがある。

また、プラスチックは紫外線の作用によって変色、脆化などの劣化を起こすが  
、この様な有害な紫外線を吸収し、破壊作用から樹脂を保護するために用いられ  
るものとして「紫外線吸収剤」がある。以下それらの例について説明する。

サルチル酸誘導体、ベンゾフェノン系、ベンゾトリアゾール系、その他の紫外  
線吸収剤、ヒンダート・アミン系光安定剤などがある。

樹脂成型品の静電気対策として添加される物に「帯電防止剤」があり、以下そ  
れらの例として、金属不活性剤、核剤、中和剤及び制酸剤等を挙げることができ  
る。

また、製品である樹脂成型品の老化を防ぎ、その寿命を長くする目的で「老化  
防止剤」、「酸化防止剤」、「オゾン劣化防止剤」、「抗菌剤」などが添加され  
る。

上述のように合成樹脂は、その他いろいろな添加剤が含まれている。この様な  
添加剤はそれぞれ目的に応じて色々用いられるものである。

次に上記樹脂成型品の成形加工法について以下に述べる。

本発明の実施形態として適用出来る成形加工法は、熱可塑性樹脂の成形加工法  
の全てを適用することが出来る。

例えば、射出成形法：一般成形（ソリッド成形）、ガスアシスト成形、液状ガ  
スアシスト成形法（例えばHELUGAなど）、サンドイッチ成形法、二層成形  
法、二色成形、多色成形、多層成形、混色成形、タンデム射出成形法、SPモー  
ルド法など、真空成形法、圧空成形法、押し出し成形法、異形押し出し成形法、

ブロー成形法、回転成形法、トランスファー成形法、圧縮成形法、カレンダー成形法、インフレーション成形法、積層成形法、発泡成形法、射出圧縮成形法、圧縮成形法、中空成形法、モノフィラ成形法、注型、粉末成形法などである。

使用者の目に触れる部分の外観を良くするための装飾性等の主にカバーマーク（化粧）を目的として、上記樹脂成型品の主として外表面、場合によっては内表面（開かれる場合）に対して、成型品の厚さに比べて充分薄く塗布される塗膜を構成する塗料は、その組成として、基材である樹脂成型品の主成分である上述した熱可塑性樹脂に対して親和性を有する熱可塑性樹脂であり、その基材自身も該当する。

さらに、シリコン変性ポリイミド樹脂、スチレン化アルキド樹脂、PP用アクリル樹脂、酢ビ／アクリル樹脂、天然樹脂変性フェノール樹脂、天然樹脂変性マレイン酸樹脂、アルコール可溶性フェノール樹脂、ナイロン樹脂、熱可塑性ポリウレタン樹脂、高塩素化ポリプロピレン、高塩素化ポリエチレン、塩素化ポリプロピレン、アクリル変性塩素化PP、ロジンエステル、ロジン変性フェノール、塩ビ／ビニルイソブチルエーテル、ポリビニルブチラール、酢ビ／ビニルアルコール、塩ビ／酢ビ、ポリアミド樹脂、スチレン変性アクリル樹脂、アクリル樹脂（MMA／EA）、アクリル樹脂（MMA）、アクリル樹脂（EMA）、アクリル樹脂（BMA）、スチレンアクリル樹脂Em、アクリル樹脂Em、ポリアミド樹脂、ウレタン樹脂Em、高分子エポキシ樹脂、アクリル変性PP、成型品を構成する樹脂と親和性を示すフッ素樹脂、ウレタン化アルキド樹脂、ニトロセルロース、酢酸セルロース、フッ素樹脂Em、塩化ビニル樹脂、酢ビアクリル樹脂、フタル酸アルキド、ウレタン化エポキシ樹脂、シリコン樹脂Em、シリコン樹脂、ポリエステル樹脂、フェノール樹脂、キシレン樹脂、ケトン樹脂、アルキド樹脂、ブタジエン樹脂、塩素化ポリオレフィン樹脂、塩化ゴム樹脂、塩化ゴム、スチレンブタジエンラテックス、酢酸ビニル樹脂Em、スチレン樹脂Em、スチレンブタジエン樹脂Em、ブタジエンニトリル樹脂Em、水溶性アルキド樹脂、水溶性フェノール樹脂、水溶性アミノ樹脂、水溶性アクリル樹脂およびこれらの変性タイプの樹脂なども塗料用樹脂として用いられる。ここで略号Emは「エマルジョン、或いはエマルション」を表す。これらの塗料用樹脂は単独あるいは2種

以上の樹脂を併用して塗料化して用いることも出来る。ここで親和性を示す熱可塑性樹脂として例えば、基材がABS樹脂には、同質のABS樹脂があり、ABS樹脂以外では、AS(SAN)樹脂、ASA樹脂、CA樹脂、PC樹脂、PMA樹脂、PBT樹脂、TPU樹脂、PVC樹脂、PET樹脂、ブレンドPC/PBT樹脂、ブレンドPC/ABS樹脂などがある。これらの例を表67に示す。

塗料を構成する熱可塑性樹脂の具体例としては、成型品の主成分であるABS樹脂(AS樹脂、AES樹脂、ACS樹脂、ASA樹脂、AAS樹脂を含む)、HIPS樹脂、スチレン変性PPO(E)樹脂、PC/ABS樹脂、PC/HIPS樹脂などと親和性などの性質を持つものとして、スチレン化アルキド樹脂、酢ビ/アクリル樹脂、スチレン変性アクリル樹脂、アクリル樹脂、スチレンアクリル樹脂エマルジョン(エマルジョン以下同様)、アクリル樹脂エマルジョンなどがある。

例えば、

三井東圧化学(株)製の樹脂、商品名、及びグレードは、アルマテックス L1043, アルマテックス L2100, アルマテックス L1090F, アルマテックス L1042, アルマテックス L1044, アルマテックス L1093、

(株)日本触媒製の樹脂、商品名、及びグレードは、アロセット5210, アロセット5217, アロセット5221, アロセット5227, アロセット5242、

(株)日本触媒製の樹脂、商品名、及びグレードは、アクリセットSC-309A, アクリセットSC-309J、

(株)日本触媒製の樹脂、商品名、及びグレードは、アロロン450, アロロン453, アロロン460, アロロン480, アロロン482、

三菱レイヨン(株)製の樹脂、商品名、及びグレードは、ダイヤナールLR-469, ダイヤナールLR-186, ダイヤナールLR-485, ダイヤナールLR-143, ダイヤナールLR-158, ダイヤナールLR-001, ダイヤナ

ールLR-177, ダイナールLR-214, ダイナールLR-163, ダイナールLR-162, ダイナールLR-167, ダイナールLR-396, ダイナールLR-574, ダイナールLR-194、

大日本インキ化学工業(株)製の樹脂、商品名、及びグレードは、アクリディック(ACRDI C)A-157, アクリディック(ACRDI C)DL-967, アクリディック(ACRDI C)A-165, アクリディック(ACRDI C)A-166, アクリディック(ACRDI C)A-167, アクリディック(ACRDI C)A-190, アクリディック(ACRDI C)A-195, アクリディック(ACRDI C)CL-1185, アクリディック(ACRDI C)AL-169-45, アクリディック(ACRDI C)56-1155, アクリディック(ACRDI C)AL-1157、

日立化成工業(株)製の樹脂、商品名、及びグレードは、ヒタロイド1552, ヒタロイド1553, ヒタロイド1508, ヒタロイド1512、  
などがそれである。

ポリプロピレン樹脂と親和性などの性質を持つ塗料を構成する熱可塑性樹脂は、塩素化ポリオレフィン、塩素化ポリエチレン、塩素化ポリプロピレン、アクリル変性塩素化ポリオレフィン、アクリル変性塩素化ポリエチレン、アクリル変性塩素化ポリプロピレン、塩素化変性ポリオレフィン、塩素化変性ポリエチレン、塩素化変性ポリプロピレンなどがあり、

それらの例としては、例えば、

日立化成工業(株)の樹脂、商品名、及びグレードは、ヒタロイド1508、ヒタロイド1512、

三菱レイヨン(株)製の樹脂、ダイナールJR-1478, ダイナールJR-1409、

日本製紙(株)製の樹脂、スーパークロン773H, スーパークロン822, スーパークロン892L, スーパークロン832L, スーパークロン803L, スーパークロンL, スーパークロン803MW, スーパークロンE, スーパークロン803M, スーパークロン813A, スーパークロン803H, スーパーク

ロン 8 0 4 M, スーパークロン C, スーパークロン 8 1 4 H, スーパークロン L-2 0 6, スーパークロン A, スーパークロン B, スーパークロン B X、などがそれである。

成型品の主成分である熱可塑性樹脂が、A B S 樹脂、ハイインパクトポリスチレン樹脂、スチレン変性ポリフェニレンエーテル樹脂、変性ポリフェニレンエーテル樹脂、変性ポリフェニレンオキサイド樹脂、ポリフェニレンエーテル樹脂、ポリフェニレンオキサイド樹脂、ポリカーボネート樹脂、塩化ビニル樹脂、ポリプロピレン樹脂、ナイロン樹脂、ポリエチレン樹脂、またはそれらに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成される。

上記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に対して親和性を有する塗膜の主成分である熱可塑性樹脂が、A B S 樹脂、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、ハイインパクトポリスチレン樹脂、ポリスチレン樹脂、ポリアミド樹脂、塩化ビニル樹脂、スチレン化アルキド樹脂、熱可塑性アクリル樹脂、塩素化ポリオレフィン樹脂、塩素化ポリエチレン樹脂、塩素化ポリプロピレン樹脂、ハロゲン化ポリオレフィン樹脂、ハロゲン化ポリエチレン樹脂、ハロゲン化ポリプロピレン樹脂、酢酸ビニル変性（変成）アクリル樹脂、塩化ビニル／酢酸ビニル共重合樹脂、スチレン変性（変成）アクリル樹脂、スチレンアクリルエマルジョン（エマルジョン）、アルキド樹脂／硝化綿、熱可塑性アクリル樹脂／硝化綿、酢酸ビニル変性（変成）アクリル樹脂、アルキド樹脂、ウレタン変性（変成）アルキド樹脂、ポリビニルブチラール、水溶性アクリル樹脂、水溶性スチレン変性（変成）アクリル樹脂、アクリル変性（変成）熱可塑性ウレタン樹脂、またはそれらの変性（変成）樹脂、誘導体またはそれらに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成される。

成型品の主成分である熱可塑性樹脂が A B S 樹脂の場合は、塗膜の主成分である熱可塑性樹脂が、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、スチレン化アルキド樹脂、熱可塑性アクリル樹脂、酢酸ビニル変性（変成）アクリル樹脂、スチレン変性（変成）アクリル樹脂、スチレンアクリルエマルジョン（エマルジョン）、アルキド樹脂／硝化綿、熱可塑性アクリル樹脂／硝化綿、酢酸ビニル変性（変成）アクリル樹脂、アルキド樹脂、ウレタン変性（変成）アルキド樹脂、ポリビ

ニルブチラール、水溶性アクリル樹脂、水溶性スチレン変性（変成）アクリル樹脂、アクリル変性（変成）熱可塑性ウレタン樹脂、またはそれらに類する樹脂の少なくとも1つによって構成することが出来る。

成型品の主成分である熱可塑性樹脂がハイインパクトポリスチレン樹脂の場合は、塗膜の主成分である熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂、スチレン化アルキド樹脂、熱可塑性アクリル樹脂、スチレン変性（変成）アクリル樹脂、スチレンアクリルエマルジョン（エマルション）、ウレタン変性（変成）アルキド樹脂、水溶性アクリル樹脂、水溶性スチレン変性（変成）アクリル樹脂、アクリル変性（変成）熱可塑性ウレタン樹脂またはそれらに類する樹脂の少なくとも1つによって構成することが出来る。

成型品の主成分である熱可塑性樹脂がポリフェニレンエーテル樹脂の場合は、塗膜の主成分である熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂、スチレン化アルキド樹脂、熱可塑性アクリル樹脂、スチレン変性（変成）アクリル樹脂、スチレンアクリルエマルジョン（エマルション）、ウレタン変性（変成）アルキド樹脂、水溶性アクリル樹脂、水溶性スチレン変性（変成）アクリル樹脂、アクリル変性（変成）熱可塑性ウレタン樹脂またはそれらに類する樹脂の少なくとも1つによって構成することが出来る。

成型品の主成分である熱可塑性樹脂がポリプロピレン樹脂、ポリエチレン樹脂の場合は、塗膜の主成分である熱可塑性樹脂が、塩素化ポリオレフィン樹脂、塩素化ポリエチレン樹脂、塩素化ポリプロピレン樹脂、ハロゲン化ポリオレフィン樹脂、ハロゲン化ポリエチレン樹脂、ハロゲン化ポリプロピレン樹脂またはそれらに類する樹脂の少なくとも1つによって構成することが出来る。

成型品の主成分である熱可塑性樹脂が塩化ビニル樹脂の場合は、塗膜の主成分である熱可塑性樹脂が、塩化ビニル樹脂、酢酸ビニル、酢酸ビニル変性アクリル樹脂、ポリビニルアルコール、塩化ビニル・酢酸ビニル共重合樹脂、スチレン変性アクリル樹脂、塩素化ポリオレフィン樹脂、塩素化ポリエチレン樹脂、塩素化ポリプロピレン樹脂、ハロゲン化ポリオレフィン樹脂、ハロゲン化ポリエチレン樹脂、ハロゲン化ポリプロピレン樹脂またはそれらに類する樹脂の少なくとも1つによって構成することが出来る。

なお、上記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と塗膜の主成分である熱可塑性樹脂とを組み合わせ、本発明者らが行ったリサイクル性のチェックの結果が、表 1 3 8 に示される。

また相容（溶）化剤や樹脂改質剤（以下、「相容（溶）化剤」と総称する。）と称せられる天然型、合成型の高分子も塗料用の樹脂となる。それらは市販されていて例えば、シェル化学の商品名K r a t o n、Rohm and Haasの商品名P a r a l o i d、Uniroyalの商品名R o y a l t u f、Exxon Chem.の商品名E x x e l o r、Arco Chem.の商品名D y l a r k、CdF Chimieの商品名L o t a d e r、日本油脂の商品名モディパー、ブレンマーやアリアリム、住友化学工業の商品名ボンドファーストやボンダイン、三洋化成工業の商品名ユーメックス、日本触媒化学工業の商品名R P S、R A S、長瀬産業が輸入している商品名B E N N E T、呉羽化学工業の商品名レクスパールR A、日本石油（化）のレスクパール、三菱油化の商品名V M X、三井石油化学の商品名A d m e r、旭化成工業（株）の商品名タフテック、東亜合成の商品名R e s a d aなど多数ある。それらは例えば、P（S t - S E B S）、エポキシ変成P S - g - P M M A、S B S S E B Sとそのマレイン化物、マレイン化ポレオレフィン、E V A（67／33wt）の50部にS tを50部含浸重合させたもの、P（M M A - C O - C<sup>n</sup><sub>4</sub> - C O - S t）、M B S、P（C<sup>n</sup><sub>2</sub> - C O - G M A）、P（C<sup>n</sup><sub>2</sub> - C O - E A - C O - M a h）、E A：5～32％M a h：1.7～3.2％、P（C<sup>n</sup><sub>2</sub> - C O - G M A）、G M A：5～15％、P（C<sup>n</sup><sub>2</sub> - C O - E A - C O - M a h）、P（S t - C O - M a h）、ポレオレフィンのマレイン化物、マレイン化E P D M、E P D M - g - P（S t、A N）、コア・シェルタイプのブロックコポリマーで例えば内：P b u、A c、外：P M M A、水添S B S（S E B S）および、そのマレイン化物、スチレン／エチレン／ブタジエンブロック共重合物、ポリエチレン／ポリメチルメタクリレート（P M M A）ブロック共重合物、ポリエチレン／ポリスチレン（またはP M M A）グラフト共重合物、無水マレイン酸グラフトポリプロピレン、スチレン／無水マレイン酸共重合物、エチレン／グリシジメタクリレート共重合



物、エチレン・グリシジメタクリレート共重合物へのスチレン（またはMMA）グラフト共重合物、クルミフェノール、無水マレイン酸グラフトPE、カルボン酸変性PE、SEBS、CPE、多官能モノマー+過酸化物、PSグラフトPE、PS-PEブロック共重合体、アイオモマー、カルボン酸、無水酸変性PE、エチレン-メタクリル酸共重合体、無水マレイン酸グラフトPP、アクリル酸グラフトPP、塩素化パラフィン、無水マレイン酸グラフトSEBS、エチレン-アクリル酸エチル共重合体、無水マレイン酸グラフトEPR、無水マレイン酸グラフトSEBS、反応性PS、塩素化PE、ポリアクリル酸イミド、EPDM、EPR、EPDM-PPGP、PS-LDPEGP、PS-PEGP、SBS、水添SB、SB、S-EP、SIS、S-I-HBD、SEBS、SBS、PS-PEGP、SI、PS-PbdGP、PS-PMMABP、GP、PS-PMMA BP、GP、PS-PMMA BP、PS-PCLBP、塩素化SB、PS-PEAGP、水添Pbd-PCLBP、EVA、PCL-PSBP、CPE、EPDM-g-PMMA、BR-PMMA BP、PS-PMMA BP、水添SIS、SEBS、PS-PABP、SEBS、PF-g-PMMA、PF-g-PS、PS-PIBP、POE-PAGP、PDMS-PEOBP、PP-PAGP、PS-PBABP、COOH化PE or p(E-MAA)、Ionomer、MAH化PP、MAH化EPR、RAM、p(St-MAH) or p(St-MI)、p(St-AA) or p(St-AA-MAH)、p(St-An-MAH)、p(St-MAH) or MAH化EPR、p(MAH-アクリレート)、COOH化PP、p(St-MMA-MAH)、スルホン化PS、MAH化PP/末端アミノ基NBR、MAH化SBS or MAH化SEBS、PS-PMMA GP、PS-PEGP、SIRAM、PS-PABP、PS-PEAGP、PS-PFGP、PS-PIBP、EPRRAM、PEO-PAGP、PMDS-PMMA GP、BP、PP-PAGP、PP-EPDMGP、Ac-cell-PANGP、PMMA-EPDMGP、PMMA-PEGP、PEO-PMDSBP、CPERAM、PS-PBABP、MAH化PPGP、COOH化PPGP、MAH化PPGP or 末端アミノNBRRAM、SBS、COOH化PEGP or p(E-MAA) RMA、水添PB-PMMA GP、CPERAM、塩素化

PERAM、C PERAM、EPDMRAM、SBGP or SIS or S-I-HBD or SBS or CPE、p (St-MAA) RAM、MAH-StGP、MAH化EPRRAM、スルホン化PSRMA、SBS、PS-PCLBP、PS-EPGP、SEBS、水添PB-PCL、EVARAM、PS-PMMA BP、水添SIS or SEBS、p (MAH-アリレート) RAM、p (St-MAH) or p (St-MI) RAM、EPDMRAM、水添SBRAM、塩素化SBRAM、p (St-AA) or p (St-AA-MAH) RAM、p (St-AN-MAH) RAM、p (St-MAH) RAM、PR-PMMA BP、p (St-MMA-MAH) RAM、スチレン改質PE、スチレン改質EVA、スチレン改質PP、(メタ)アクリル酸エステル改質PE、(メタ)アクリル酸エステル改質PP、酢酸ビニル改質EVA、官能基含有VMX、PS-PIブロック、PS-PMMAブロック、PS-PEブロック、PS-PEAグラフト、PS-PBグラフト、CPE、EPR、PP-EPDMグラフト、PP-PAグラフト、PEO-PAグラフト、PDMS-PEOブロック、LDPE-g-PS、LDPE-g-PMMA、LDPE-g-AS、PP-g-PS、PP-g-AS、EEA-g-PS、EEA-g-PMMA、E~EA-g-AS、EVA-g-PS、EVA-g-PMMA、EVA-g-AS、P(C<sup>2</sup>, GMA)-g-PS、60/10/30wt、P(C<sup>2</sup>, GMA)-g-PMMA、60/10/30wt、P(C<sup>2</sup>, GMA)-g-P(AN, St)、60/10/10/20wt、P(C<sup>2</sup>, EA, Mah)-g-PMMA、60/8/2/30wt、E/EA/Mah-g-PS、E/EA/Mah-g-PMMA、E/EA/Mah-g-AS、P(C<sup>2</sup>, EA, Mah)-g-P(AN, St)、60/8/2/10/20wt、商品名がボンドファースト(グレード: 2C, E, 2A, 7A, 2B, 7B, 20B, 7L, 7M, 20M)と称せられるエチレンとGMAとのコポリマーの他に酢酸ビニル(略号: VA)、メチルアクリレート(略号: MA)も共重合させたもの、E-GMA、E-GMA-VA、E-GMA-MA、商品名がボンダイン(グレード: FX8000, LX4110, HX8210, TX8030, HX8290, HX8140, AX8060, AX8390)と称せられるエチレンと2~4wt%のMAHに加えて

エチルアクリレート（略号：EA）が共重合されたターポリマー、旭化成工業（株）のエラストマー（商品名：タフテック）はSB系のブロックコポリマーのポリブタジエン部分を水添したSEB系熱可塑性エラストマー、EVA/EPDM/ポリオレフィン系グラフトコポリマー、荒川化学工業（株）の相容（溶）化剤でグレードがGMA-1, GMA-2, GMA-3, GMA-4, GMA-5, GMA-6, GMA-7, GMA-8, GMA-9, OH-1, OH-2, OH-3, OH-4, OH-5, OH-6, DE-1, DE-2, DE-3, DE-4, DE-5, DE-6、スチレングリシジルメタクリレート（略号：St-GMA）共重合体、スチレン-2-ヒドロキシプロピルメタクリレート（略号：St-2HPMA）共重合体、スチレン-ジエチルアミノエチルメタクリレート（略号：St-DE）、P(MAH-アクリレート)、S-EPGP、PS-PCLBP、SBS、スルホン化PS、MAH化EPR、MAH-StGP、P(St-MAA)、SBGP or SIS or S-I-HBD or SBS or CPE、EPDM、COOH化PE、COOH化PP or P(E-MAA)、MAH化PP or 末端アミノNBR、COOH化PP、MAH化PP、PMMA-EPDMGP、PP-EPDM-GP、PP-PAGP、PEO-PAGP、EPR、PS-PIBP、PS-PFBP（ブロックポリマー）、SI、PS-PEGP、PS-PBGP、PS-PEGP、PS-PMMAGP（グラフトポリマー）、多層構造アクリレート、ポリオレフィン系グラフトおよび反応性ポリオレフィン系グラフトコポリマー、EVA/EPDM/ポリオレフィン系グラフトコポリマー、EGMA、P(Et-CO-EA-CO-MAH)、SEBS、EGMA、酸変性SEBS、ポリオレフィン系グラフトコポリマー、マレイン化EPDM、マレイン化PE、マレイン化PP、マレイン化EVA、マレイン化SEBS、スチレン・無水マレイン酸コポリマー、SANグラフトEPDM、反応性ポリスチレン、ポリカプロラクトン-b-ポリスチレン、反応性スチレン・アクリロニトリルコポリマー、イミド化ポリアクリレート、エチレン・グリシジルメタクリレート・アクリル酸コポリマー、反応性フェノキシ、ペルオキシドポリマー、ポリカプロラクトン、FVA、EVA/EPDM/ポリオレフィン系グラフト、アニオン重合ジブロックコポリマー、水素添加スチレン-イソプレンブロックコポリマ

一、エチレン無水マレイン酸-MMA三元ポリマー、酸変性スチレン系ブロックコポリマーなど、およびそれらの誘導体などが上げられる。ここで、EVAはエチレン-酢酸ビニル共P重合体、EPDMはエチレン-プロピレン-ジエン共重合体（エチレン-プロピレン-ジエンゴム）、EGMAはエチレン-メタクリル酸グリシジル共重合体、SEBSはスチレン-エチレン-ブタジエン-スチレン共重合体、GMAはメタクリル酸グリシジル、MAH (Mah)は無水マレイン酸、EAはアクリル酸エチル、PIはポリイミド、PEAはポリアクリル酸エチル、PBはポリブタジエン、PBはポリブタジエン、EPRはエチレン-プロピレンゴム、PEOはポリエチレンオキサイド、PDMSはポリジメチルシクロヘキサン、EEAはエチレン-エチルアクリレート共重合体、EVAはエチレン酢酸ビニル共重合体、EEAはエチレン-エチルアクリレート共重合体、MAはメタクリル酸メチル、VAは酢酸ビニル、Eはエチレン、Stはスチレン、Pstはポリスチレン、GMAはグリシジルメタクリレート、2HPMAは2-ヒドロキシメタクリレート、DEはジエチルアミノエチルメタクリレート、ANはアクリロニトリル、MMAはメチルメタクリレートの略号である。

上記熱可塑性樹脂で成型品を構成する樹脂と親和性を有する樹脂を、例えばアクリロニトリル・スチレン共重合樹脂を溶剤などを用いて溶解してワニス化して、顔料および染料、その他添加剤などを加えて塗料としたものを、これをABS樹脂等の成型品の外表面に薄く塗装する。そして表面に薄い塗膜が塗布された樹脂成型品が商品として市場に出荷した後、再び回収された成型品は、従来の様に塗膜を剥ぎ取ることなくそのまま粉碎して、再びペレット化（以下、「リ・ペレット」、「再ペレット」などと称する）して、再び成形材料として使用出来ることになる。これは、表面の塗装に用いた樹脂が成型品の樹脂と十分に親和性、熱接着性など、あるいは相容（溶）性などの性質を持っているからである。

また、成型品の主成分である熱可塑性樹脂がHIPS、或いは変性PPO (E)樹脂である場合の塗料としては、PS樹脂 (GP)などをAS樹脂 (SAN)の場合と同様に塗料化してから、前記成型品の表面に塗装をすると、再び再生が可能であることがわかる。実際の塗装において、塗装の膜厚は0.1  $\mu\text{m}$  ~ 300  $\mu\text{m}$ 程度であり、今仮に塗膜の厚さが15  $\mu\text{m}$ の場合を考えてみたときに、

肉厚が3 mmの成型品に一回塗装をすると、塗料と成型品の重量比は1 : 200 (0.5%) となり、これぐらいの塗料樹脂が、成型品の基材の樹脂に混ざっても、基材樹脂の熱可塑性樹脂に熱可塑性樹脂である塗膜とが親和性、熱接着性など、あるいは相容(溶)性などの性質を有しているから問題にはならないのである。

5回のリサイクルを繰り返した成型品には、 $0.5\% \times 5$  (塗装の回数、或いはリサイクルの回数) = 2.5%の塗膜が混入することになるが、親和性、熱接着性など、あるいは相容(溶)性などの性質を持っているので問題は無く、物理的・化学的物性の変化には、それほど大きく寄与しない。

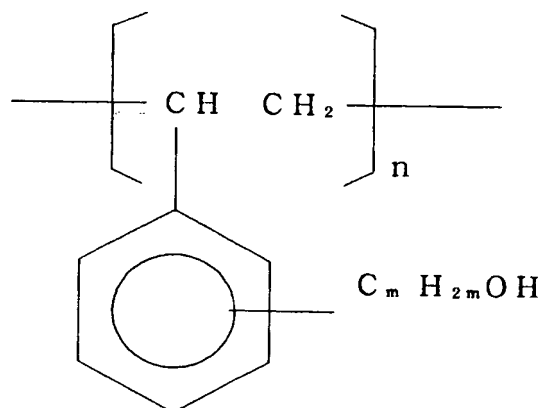
リサイクル(以下、「リ・リサイクル」、「再・リサイクル」、「再リサイクル」などと称する)可能な塗料などを作るためには、まず初めに考えなければならないことは、成型品に使用されている樹脂が何であることを調査して、次にその樹脂と親和性を有する樹脂がどのような物であることを調査する。そして後者の樹脂を何らかの溶剤などを用いて溶解した物に顔料や染料、その他安定剤、表面調整剤(レベリング剤)、顔料分散剤、沈殿防止剤、消泡剤などの塗料用添加剤を加えて塗料などとするものである。また溶剤を使用しない粉体塗料とすることも出来る。

上記塗料の種類と形態としては、溶剤型塗料、エマルジョン(エマルション)型塗料、サスペンション型塗料、水溶性塗料、水性塗料、粉体塗料、ハイソリッド塗料、無溶剤化塗料、超臨界流体を含有する塗料、二酸化炭素、He、Ne、Ar、窒素ガスなどの不活性ガス、LPG、メタン、エタン、プロパン、ブタン、ペンタン、などの可燃性ガス、空気、酸素、塩素などの示燃性ガス(助燃性ガス)を液化した液化ガスを含有する塗料などがある。

親和性、熱接着性など、あるいは相容(溶)性などの性質を有する熱可塑性樹脂の組み合わせの代表的な例を、表67のマトリックスに示した。

ところが実際には、表67に記載された樹脂以外にも、塗料化出来る樹脂は、他にも考えられる。塗料を構成する樹脂は、成型品を構成する樹脂と親和性を持っていればよい。塗料化が簡単な樹脂例を考えるために、親和性、熱接着性など、あるいは相容(溶)性などの性質を持つポリマーの分子構造から考えてみると

例えば、成形用樹脂がポリスチレンの場合には、以下の化学式に示されるように



—OH（水酸基）を持たせたもの、あるいは—COOH（カルボキシル基）、—SO<sub>3</sub>H（スルホン基）などを持たせて変性した変性スチレン樹脂、或いはその共重合体が考えられる。

また、相容（溶）化剤と呼ばれている天然型熱可塑性樹脂や合成された熱可塑性樹脂もリサイクル可能な塗料の製造が出来る。

また成型品を構成する樹脂と、塗膜を構成する樹脂とが直接親和性を有しない場合でも、塗膜を構成する樹脂に相容（溶）化剤を混合することで親和性を有するリサイクル可能な塗料の製造が出来る。

また成型品を構成する樹脂と、塗膜を構成する樹脂とが直接親和性を有しない場合でも、これら相容（溶）化剤をリペレット時あるいは成形加工時に添加することで互いの樹脂どうしに親和性が生まれて成型品を構成する樹脂と、塗膜を構成する樹脂とが直接親和性を有しない場合にもリサイクルが可能となる。

そうすれば、塗料用の樹脂と成型品の樹脂とが親和性、熱接着性など、あるいは相容（溶）性などの性質を持っているかどうかの判定が必要になってくる。親和性、熱接着性など、相容（溶）性などについて以下に詳述する。

再生可能性を評価するための重要な要因である親和性、熱接着性など、相容（溶）性を判断するための測定方法について、以下に示す。

### 1. 形態学的測定法

- (1) 透明性、屈折率の測定
- (2) 光学および位相差顕微鏡、電子顕微鏡観察；光学顕微鏡（OM）、走査型電子顕微鏡（SEM）、透過型電子顕微鏡（TEM）による分散状態の観察。
- (3) 光散乱法
- (4) X線小角散乱法
- (5) 中性子線小角散乱法
- (6) X線回折法
- (7) 蛍光法

### 2. 固体物性による測定法

- (1) 比容の加成性
- (2) 屈折率法によるガラス転移点（T<sub>g</sub>）の測定
- (3) ディラトメトリーによるガラス転移点（T<sub>g</sub>）の測定
- (4) 示差熱分析（DTA）によるガラス転移点（T<sub>g</sub>）の測定；結晶点が見られることにより相容性または相溶性と判定。
- (5) 示差走査熱分析（DSC）によるガラス転移点（T<sub>g</sub>）の測定；結晶点が見られることにより相容性または相溶性と判定。
- (6) 熱光度分析（TOA、TP）によるガラス転移点（T<sub>g</sub>）の測定
- (7) 力学緩和の測定
- (8) 誘電緩和の測定
- (9) 磁気緩和（パルス法NMR）の測定
- (10) FT-IRを用いる場合；フーリエ変換赤外吸収スペクトルより異種高分子間の強い相互作用が認められれば相容性または相溶性と判断。

### 3. 熱力学的測定法

- (1) 共通溶媒\*1)からの沈殿性や、濁度の変化量（率）の測定

\*1) 2種の高分子を同時に溶かす溶媒を用いたポリマーブレンドの溶液

- (2) 混合熱の測定

- (3) 粘度の測定 (F e l d m a n 法)
  - (4) 浸透圧の測定
  - (5) 溶解性パラメーター ( $\delta$ 、S P 値) によるガラス転移点 ( $T_g$ ) の測定による測定 (S m a l l の計算法、粘度法、膨潤法、ガスクロマトグラフィー法)
  - (6) 動粘度弾性測定を用いる場合 ;  $\tan \delta$  の測定。
4. その他の方法
- (1) 折り曲げ試験 (金型によって加工された平板や円筒形状などや押し出し機より得られたストランドなどの破壊テストなど)
  - (2) ゴバン目試験
  - (3) 切片フィルムによる界面状態の観察

ポリマーブレンドの相容性などに関する理論については、統計熱力学に、混合する成分高分子の混合前後のギブス自由エネルギー変化を混合組成、温度、高分子の分子特性パラメータの関数として表すことにより論じられている。そして、高分子成分が相容 (溶) するか相分離するかは、相図を作ることにより論じられている。

実際に、本発明の後述する実施例における塗料 # 10 に用いられている樹脂 (スチレン変性アクリル樹脂) が、A B S 樹脂または H I P S 樹脂より成る樹脂成型品を再生したものと熱接着性など、相容性などの性質を有しているかを判定するために実施した結果を示す透過型電子顕微鏡写真 (以下、「T E M 写真」と称する) の写しを図 6 および図 7 に示した。塗料 # 10 に用いられている樹脂 (スチレン変性アクリル樹脂) の黒色染色には  $O s O_4$ 、 $R u O_4$  を用いた。

図 6 および図 7 に示される T E M 写真の写しから明らかなように、塗料 # 10 の樹脂が、樹脂成型品の主成分である A B S 樹脂または H I P S 樹脂に容易に単分散すなわち均一に分散され、単軸押し出し装置 (単軸押出装置) により混練されているため、A B S 樹脂または H I P S 樹脂中において  $1 \sim 2 \mu$  程度の粒径となり、この分散粒子は、長円化し、所謂、黒色の細長い島状の海島構造を持つこ



とより、不均一系の相容（溶）系と考えられる。又、ABS樹脂またはHIPS樹脂と相容（溶）性を持たないと考えられる熱硬化性ウレタン樹脂塗料を同様に再生したが、TEM写真撮影を実施した結果を示す。図8および図9から明かなように、スチレン変性アクリル樹脂とは異なり、海島構造（図6、図7参照）は示していない。ミクロトームによって薄い切片フィルムを作成した際にABS樹脂およびHIPS樹脂と塗料#10の樹脂（スチレン変性アクリル樹脂）との界面には十分な親和性が認められそれぞれの樹脂の界面には剝離などが認められなかった。一方ウレタン樹脂の場合には、界面に剝離が認められ、親和性が無いと判断した。

TEM写真の写しからも明かなように、ABS樹脂に対してのAS樹脂（塗料#30を構成する樹脂）、HIPS樹脂に対してのPS樹脂（塗料#20を構成する樹脂）は、該AS樹脂およびPS樹脂が、それぞれABS樹脂およびHIPS樹脂を製造するときの原料であることから、それぞれの樹脂が相容（溶）などをすると思われるので、あえてTEMによる観察は行っていない。

図50に示されるTEM写真は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂に、スチレン変性アクリル樹脂（大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック 56-1155）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂には、（三菱化成ポリテック（株）製 PS樹脂 商品名、及びグレード；ダイヤレックス HF-77）を用いて混合し再生した成型品のTEM写真である。

図50に示されるTEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂は、成型品の主成分である熱可塑性樹脂であるPS樹脂内に均一に単分散し、しかも球形をなし、大きさも1 $\mu$ m以下の最も理想的な、海島構造を示している。それぞれの界面には剝がれが見られないことより、十分な相容性を示し、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図51に示されるTEM写真は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂に、スチレン変性アクリル樹脂（大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグ

レード；アクリディック 56-1155}を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂には、{旭化成工業（株）製 ABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 120}を用いてリサイクルした成型品のTEM写真である。

図51のTEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂はABS樹脂内に均一に単分散し、しかも球形をなし、大きさも $0.5\mu\text{m}$ 以下の最も理想的な、海島構造を示している。それぞれの界面には剥がれが見られないことより、十分な相容性を示し、結果、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図52に示されるTEM写真は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂に、スチレン変性アクリル樹脂{大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック 56-1155}を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂には、{三菱化成ポリテック（株）製 PS樹脂 商品名、及びグレード；ダイヤレックス HF-77}を、更に塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂のモルフォロジーを変化させる為に、相容（溶）化剤として〔日本油脂（株）製の相容（溶）化剤 商品名、及びグレード モディパー BT200 {P(AN-r-St)-b-PMMA=10/20/70}〕5%更に添加して再生した成型品のTEM写真である。

図52のTEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂はPS樹脂内に均一に単分散はしているが、しかし熔融樹脂の流れ方向に添って長円化し、しかも一定方向に配向しているのが観察される。

しかし、前記図50のTEM写真に比べて、塗膜を構成する熱可塑性樹脂は、更に小さくなっているのが分かる。

図53に示されるTEM写真は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂に、スチレン変性アクリル樹脂{大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック 56-1155}を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂には、{旭化成工業（株）製 ABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 120}を、更に塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂のモルフォロ

ジーを変化させる為に、相容（溶）化剤として〔日本油脂（株）製の相容（溶）化剤 商品名、及びグレード モディパー BT200 {P(AN-r-St)-b-PMMA=10/20/70}〕5%更に添加してリサイクルした成型品のTEM写真である。

図53のTEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂はABS樹脂内に均一に単分散しているが、しかし熔融樹脂の流れ方向に添って一部は長円化し、しかも一定方向に配向しているのが観察される。

塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂内に島状に分散して海島構造を呈する場合であって、前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の長辺に対する短辺の比である縦横比が、0.2から1であるのが望ましいが、上記したTEM写真または後述するTEM写真からも明らかなように、前記縦横比が、0.1またはそれ以下であっても剥がれが発生しない場合は用途によっては十分使用に耐えるものであり、リサイクル可能な場合がある。

PP樹脂用の塗料用樹脂；塩素化ポリプロピレンについて、

リサイクル塗料に用いる塩素化ポリプロピレンは、塩素含有率（重量%）が20%～60%の物がPP樹脂との付着性が良好である。

塩素含有率が低くなれば、PP樹脂との親和性が増し、逆に高くなれば親和性が低くなる傾向にある。

塩素化ポリプロピレン樹脂に前記熱可塑性アクリル樹脂を共重合させた物が、アクリル変性（変成）塩素化ポリプロピレン樹脂である。

また、塗料#10のスチレン変性アクリル樹脂と、ABS樹脂またはHIPS樹脂との親和性、熱接着性など、あるいは相容（溶）性などについて、示差走査熱量測定（略号；DSC（DIFFERENTIAL SCANNING CALORIMETER））を実施したところ、スチレン変性アクリル樹脂と、ABS樹脂またはHIPS樹脂とが相容（溶）などすれば、転移点に変化があること

を想定したが、実際は変化は認められなかった。スチレン変性アクリル樹脂は、235℃に転移点が認められるが、図10から図14に示されるようにスチレン変性アクリル樹脂と、ABS樹脂またはHIPS樹脂との混合樹脂には転移点が表れなかった。

すなわち、図10に示されるようにスチレン変性アクリル樹脂は、前記DSCの測定結果からも235℃付近に転移点が認められるが、図11に示されるように235℃付近に転移点が認められないABS樹脂と混合して再生すると、スチレン変性アクリル樹脂の量的割合が少ないためか、図12に示されるように再生樹脂には、235℃付近に転移点が表れなかった。

また該塗料のスチレン変性アクリル樹脂を、図13に示されるように235℃付近に転移点が認められないHIPS樹脂と混合して再生すると、スチレン変性アクリル樹脂の量的割合が少ないためか、図14に示されるように再生樹脂には235℃付近に転移点が表れなかった。

次に、熱接着性などについて述べる。

成型品を構成する樹脂と塗膜を構成する樹脂とが、互いに相容（溶）性などを有していない場合でも、互いに熱接着性などを有する場合には、何回もリサイクルが可能である。ここで熱接着性などとは、粉碎してペレット化するとき、例えば単軸の押し出し機加熱搭の熱によって熔融され、物理的な力によって、1000 $\mu$ m以下に細かく分散（細かく分散させる場合は、2軸の押し出し機などのように高混練性を持つ押し出し機の使用が望ましい）されて、あるいは成形加工時の成形機加熱搭の熱によって熔融され、物理的な力によって、1000 $\mu$ m以下に細かく分散され、互いの樹脂同士が熔融の段階、冷却固化の段階、冷却固化後の段階のいずれかでアンカー効果、投錨効果、ファスナー効果、共有結合、水素結合、ファンデルワールス力、クーロン力、吸着、静電気、拡散、界面張力、相容性、相溶性、粘弾性などの物理的、化学的な結合、効果、特性などによって熱接着などをするを言う。

上記従来の特開平6-134757のように熱可塑性樹脂と熱硬化性樹脂を用いるものにおいては、成形加工時の熱によって互い樹脂同士が熱接着などをしな

いため、再生材は、著しく物性低下を招いてしまう。しかしながら、互いの樹脂同士が熱可塑性樹脂であって熱接着などをする場合は、それほど大きな物性低下は見られないものである。

前記熱接着性などの評価方法として簡単なものは、互いの樹脂（成型品を構成する樹脂：塗膜を構成する樹脂）を重量比で100：10に混合して、押し出し機、または実験室的にはメルトインデクサーを用いて熔融混練して得られた樹脂塊を冷却固化させた後に、ミクロトームによって数100 $\mu$ mないし数 $\mu$ mの薄い切片を作り、光学顕微鏡もしくは電子顕微鏡によって樹脂の界面を観察し、剥がれが無い場合には、互いの樹脂が熱接着性などを有すると判断することが出来る。また得られた前記樹脂塊を用いた成型品、あるいはパンケーキと称せられる試験片に、JIS K5400 8.4.2に準じてゴバン目テストをおこない90/100以上の付着性であれば、互いの樹脂は熱接着性などを有すると判断できる。

また、上記塗料の組成物（配合）について、以下説明する。

上記塗料に用いることが出来る「溶剤」は、例えば、以下の通りである。

炭化水素系では、ノルマルヘキサン、低芳香族含有ミネラルスピリット、トルエン、キシレン、ターペン油、メチルシクロヘキサン、エチルシクロヘキサンなどがある。

アルコール系では、メタノール、エタノール、イソプロパノール、ノルマルブタノール、イソブタノール、第2ブタノール、第3ブタノール、メチルイソブチルカルビノールなどがある。

エーテルアルコール及びエーテル系では、メチルセロソルブ、セロソルブ、ブチルセロソルブ、ターシャリーブチルセロソルブ、3メチル3メトキシブタノール、メチルカルビトール、カルビトール、ブチルカルビトールなどがある。

エステル及びエーテルエステル系では、酢酸メチル、酢酸エチル、酢酸イソプロピル、酢酸ブチル、酢酸イソブチル、酢酸アミル、酢酸メチルセロソルブ、酢酸セロソルブ、酢酸ブチルセロソルブ、酢酸メトキシブチル、酢酸カルビトール、プロピレングリコールモノメチルエーテルなどがある。

ケトン系では、アセトン、メチルエチルケトン、メチルイソブチルケトン、シクロヘキサノン、ジアセトンアルコール、ジイソブチルケトン、イソホロンなどがある。

その他として、水、ジメチルホルムアミドなどがある。

その他超臨界流体や二酸化炭素、He、Ne、Ar、窒素ガスなどの不活性ガス、LPG、メタン、エタン、プロパン、ブタン、ペンタン、などの可燃性ガス、空気、酸素、塩素などの示燃性ガス（助燃性ガス）を液化した液化ガスなどがある。

上記塗料に用いることが出来る「添加剤」は、一般に塗料用として使用されている添加剤の総て使用可能である。それらは、例えば、以下の通りである。可塑剤、消泡剤、色わかれ防止剤、色むら防止剤、浮き防止剤、界面活性剤、皮張り防止剤、増粘剤、沈澱防止剤、沈降防止剤、流れ止剤、たれ防止剤、防腐剤、防かび剤、紫外線安定剤、難燃剤、防汚剤、つや消し剤、塩化ビニル樹脂用安定剤、抗菌剤などがある。

「顔料」及び「染料」としては、例えば、以下のものが用いられる。

白顔料としては、亜鉛華、アンチモン白、一塩基性硫酸鉛、鉛白、チタン白などがある。

黒顔料としては、カーボンブラック、ランプブラック、ボーン黒、黒鉛、鉄黒、魔トナー などがある。

赤顔料としては、クロームバーミリオン、べんがら、レーキレッド4R、カーミンFB、ジニトロアニリンオレンジ、ピラゾロンオレンジ、ピラゾロンレッド、ペリノンオレンジ、パーマネントレッド2B、レーキレッドR、ボンマルーンライト、ボルドー10B、ボンマルーンメジュウム、チオインジゴボルドー、ボンマルーL、ペリレンバーミリオン、ペリレンスカーレット、ペリレンマルーン、ベンツイミダゾロンオレンジなどがある。黄色顔料としては、黄鉛、黄色酸化鉄、チタン黄、黄土、アンチモン黄、バリウム黄、モノアゾ顔料、ジスアゾ顔料、縮合アゾ顔料、イソインドリノン顔料、スレン系顔料などがある。

緑顔料としては、クロムグリーン、コバルトグリーン、酸化クロム、シアニン

グリーン、ブロム化グリーン、クロムグリーン、などがある。

青顔料としては、群青、紺青、シアニンプルー、無金属シアニンプルー、インダンスレンプルー、コバルトブルーなどがある。

紫顔料としては、コバルトバイオレット、マンガンバイオレット、キナクリドンバイオレット、キナクリドンレッド、ジオキサジンバイオレットなどがある。

防錆顔料としては、亜鉛末、亜酸化鉛、鉛丹、ジंकクロメート、鉛酸カルシウム、ストロンチウムクロメート、シアナミド鉛、塩基性クロム酸鉛、塩基性硫酸鉛、M I Oなどがある。

金属粉顔料としては、アルミニウム粉などがある。

体質顔料としては、炭酸カルシウム、クレー、カオリン、けい藻土、シリカ白、ベントナイト、タルク滑石粉、沈降性炭酸マグネシウム、硫酸バリウム、炭酸バリウムなどがある。

その他の顔料としては、亜酸化銅、蛍光顔料、ガラスビーズ、リサーチ、雲母質チタン箔、雲母粉などがある。

染料としては、直接染料、酸性染料、塩基性染料、含金属錯塩染料、油溶性染料などがある。

以下リサイクル助剤について、説明する。

リサイクル助剤とは、広義の意味では、リサイクル時に低下した物性を元に戻したり、あるいは、別の要求の物性に変更したりするのに添加する添加剤を総称する。それらは前記熱可塑性樹脂用の充てん剤、強化剤、難燃剤、可塑剤、着色剤、滑剤、紫外線吸収剤、帯電防止剤、金属不活性剤、核剤、中和剤および制酸剤、老化防止剤、酸化防止剤、オゾン劣化防止剤、発泡剤、発泡助剤、安定剤、スリップ剤、内部離型剤、防曇剤、カップリング剤、防腐剤、防かび剤、抗菌剤、相容（溶）化剤などの添加剤を言い、それ以外に、他の樹脂とアロイ化させて別の性質を持つ樹脂を製造する場合の樹脂類を含む。さらにポリブタジエン（略号：P B D）、ブタジエンゴム（略号：B R）、アクリロニトリルブタジエンゴム（略号：N B R）、スチレンブタジエンゴム（略号：S B R）、エチレンプロピレンゴム（略号：E P R）、塩素化ポリエチレン（略号：C P E）、アクリルゴ

ム（略号：A R）、ハイラバーA B S樹脂などゴム成分や、耐熱性を向上させるための $\alpha$ -メチルスチレン（略号：A M S）、N-フェニルマレイミド（略号：P M I）、などがある。

熱可塑性樹脂のリサイクルにおける物性に寄与する大きな因子としては、成形加工時、あるいはリ・ペレット化時などでの熱履歴を受け、樹脂の分子結合が切れて低分子量のものが多くなることが考えられる。

そのような場合においては、リ・ペレットまたは成形に当たり、バージンの樹脂をある一定の割合で加えたり、或いは樹脂の内の特定な成分だけを補給することが考えられる。後述する実施例におけるデータから明らかなように、アイゾット衝撃強度の低下の傾向が見られる。この低下傾向が問題になる用途においては、衝撃を高めるための付加成分、例えばA B S樹脂に対してはN B R（アクリロニトリルブタジエンゴム）を、H I P S樹脂にはS B R（スチレンブタジエンゴム）などを混ぜて使用する事がある。

上記塗料の前記樹脂成型物の外表面、場合によっては内表面への本発明の実施形態における実施可能な塗装方法は現在行われている塗装方法総て実施可能である。以下に塗装方法の例を述べる。

一般的に塗装は、スプレーガンを用いた「吹き付け塗装」が用いられている。該吹き付け塗装としては、例えば、静電塗装、スプレー塗装、エアースプレー塗装、エアレススプレー塗装、エアレスエアースプレー塗装などである。

それ以外に例えば、刷毛塗り塗装、ローラーブラシ塗装、浸漬塗装、遠心力塗装、カーテンフローコート塗装、シャワーコート、ロール塗装、しごき塗装、粉体塗装、高温および低温粉体溶射塗装、流動浸漬、射出成形転写塗装法などでも塗装することが出来る。

また射出成形加工時に金型内に塗料を注入して塗装する方法、例えば金型を開かずにコーティング材料を注入し塗装を行う方法としては高圧インモールドコーティング、H P I M C法と称せられる技術開発が行われている。

さらに、塗料（粉末）を最初に、次に通常の成形材料（コア材）を射出することによって射出同時塗装をする方法で、B a t t e n f e l d社、W a r w i c



k 社、E v o d e 社、R o b e r 社などが開発を実施しており、G I P T 法、粉末射出塗装技術と呼ぶ方法などもある。

重量平均分子量  $M_w = 280,000 \sim 290,000$  程度の P S 樹脂を用いて作った塗料は、塗装時スプレーガンから噴出されると、分子量が大きいため、糸引現象が生じ、綿菓子状になり、塗装面が荒れる場合があった。

そこで、この塗装面が荒れる問題を解決するためには、温度制御装置によって供給する塗料を一定温度以下に下げるとともに、塗装を行う場所の雰囲気温度を  $15^{\circ}\text{C}$  以下に制御するのが望ましい。

また、重量平均分子量  $M_w = 3000$  程度の低分子量の P S 樹脂を用いて作った塗料で塗装実験を実施した場合には糸引現象はなく塗装面が荒れてしまう問題を回避することが確認され、しかも雰囲気温度  $28^{\circ}\text{C}$  でも綺麗な塗装面を得ることが出来ることが確認されている。

重量平均分子量  $M_w = 190,000$  程度の A S 樹脂を用いて作った塗料では糸引現象を生じ、重量平均分子量  $M_w = 3000$  程度の低分子量の A S 樹脂を用いて作った塗料では糸引現象はなかった。これは P S 樹脂の場合と同様な結果であった。

以上のことより、塗装の作業性には、塗料の原料となる樹脂の分子量が関与するものである。よって塗料用樹脂は塗装適性と塗膜性能のバランスを考慮した分子量のものを選択すればよい。

次に、再生方法および再生装置に関する本発明を実施するための実施形態について述べる。

塗料によって表面が塗装された熱可塑性樹脂成型品の再生方法および再生装置は、粉碎装置を用いて、これらを投入して引き続く混練過程に適する大きさに粉碎し得るものが採用される。

また成型品を構成する樹脂と塗膜を構成する樹脂とが、互いに親和性を持っているから、混練装置は、サージ現象が発生しない程度に背圧を保持すればよい。その為には多軸押し出し機、N C M、ブスニーダー（ブスコニダー）などのように混練度が高く剪断力を加える装置の使用は出来るが高混練の必要はなく、

一般的には単軸押し出し機（単軸押出機）または１軸押し出し機（１軸押出機）で十分である。

また、単軸押し出し機に用いるスクリー形状と種類には関係が無くネジピッチが一定のものや、供給部からメタリング部へとネジピッチが徐々に減少するピッチ漸減型などいずれも使用が可能である。当然のことながら、高混練性で剪断力の高い押し出し機、たとえば、多軸の押し出し機、NCMなどもなんら問題なく用いることが出来る。

次に発泡性樹脂の成型品をリサイクルする場合について、以下に述べる。成型品の表面に生ずるシルバー・ストリークやスワール・マークなどを防止して、塗膜の付着性を向上させるものである。

発泡成型品と称せられる発泡製品には、発泡ポリスチレン、発泡ポリエチレン、発泡EVA、発泡PVC、熱可塑性ウレタン発泡などに代表される高い発泡倍率を持つ発泡成型品や、射出成形でのABS樹脂、HIPS樹脂など低発泡成型品のような低発泡倍率の発泡成型品まで幅広くある。これらは加工時に何らかの方法によって発泡させたものである。発泡の方法は、物理的な方法と化学的な方法とに大別され、物理的な発泡の方法の例としては、機械的な攪拌によって発泡させたり、熔融樹脂中に揮発性の溶剤を注入し、加熱することで気化させて発泡させる方法で、一方化学的な発泡の例は、化学反応を起こさせ、発生してくるガスを利用する方法などがある。一般的には、取り扱いやすさの観点から、発泡剤を用いる場合が多い。

発泡剤は、物理発泡剤と化学発泡剤とに分類され、前者の物理発泡剤の例としては、（１）窒素ガス、（２）空気、（３）炭酸ガス、（４）水蒸気、（５）水などに代表される無機系の液体や気体、（１）ペンタン、（２）ヘキサンなどの炭化水素、（１）ジクロルエタン、（２）メチレンクロライド、（３）フロンガスなどのハロゲン化炭化水素などに代表される有機系の液体や気体がある。

後者の化学発泡剤の例としては、（１）重炭酸ナトリウム、（２）重炭酸アンモニウムなどに代表される重炭酸塩、（１）炭酸アンモニウムなどに代表される炭酸塩、（１）亜硝酸アンモニウムなどに代表される亜硝酸塩、（１）Ca(N

3) 2) などに代表されるアジド化合物、(1) ホウ水素化ナトリウムなどに代表される水素化合物、(1) Mg, Al などの軽金属に水や酸、アルカリを作用させて水素ガスを発生させる組み合わせなどは、無機系化合物の発泡剤である。

一方、有機化合物の発泡剤としては、(1) アゾジカルボンアミド、(2) アゾビスイソブチロニトリル、(3) バリウムアゾジカルボシキレート、(4) ジニトロソペンタメチレンテトラミン、(5) P、P' - オキシビス(ベンゼンスルホニルヒドラジッド)、(6) パラトルエンスルホニルヒドラジッド、(7) ジアゾアミノベンゼン、(8) N、N' - ジメチル N、N' - ジニトロソテレフタルアミド、(9) ニトロウレア、(10) アセトン - P - トルエンスルホニルヒドラゾン、(11) P - トルエンスルホニルアジド、(12) 2、4 - トルエンスルホニルヒドラジド、(13) P - メチルウレタンベンゼンスルホニルヒドラジド、(14) トリニトロソメチレントリアミン、(15) P - トルエンスルホニルセミカルバジド、(16) オキサリルヒドラジド、(17) ニトログアニジン、(18) ヒドラジカルボンアミド、(19) トリヒドラジノトリアジンなど、アゾ化合物、ヒドラジン誘導体、セミカルバジド化合物、アジ化物、ニトロソ化物、トリアゾール化合物などがある。

発泡樹脂の再生への利用の実施形態について、以下に述べる。

発泡スチロールをペレット化した再生材を他の再生材に混合しリサイクルする場合に用いる発泡スチロール再生材は、再生業者がペレット化した物が購入される。この理由は、発泡スチロールを粉碎したままで用いると、発泡スチロール中に含まれる発泡ガスや未反応の発泡剤によって成型品の表面にシルバー・ストリークやスワール・マークなどが発生した。表面に発生しているシルバー・ストリークやスワール・マークなどは成型品樹脂と付着性が低下しており塗装を施しても、塗膜は前記シルバー・ストリークやスワール・マークなどから剥がれてしまう恐れがあった。

発泡スチロールと HIPS の溶融混練樹脂を単に通常の金型、装置、及び手法を用いて得た成型品は、表面にシルバー・ストリークやスワール・マークが発生し、その成型品に塗料 # 10 (表 5 および表 6 に示されるものより成る) 及び塗

料#20（表3および表4に示されるものより成る）で塗装した場合の塗膜付着性能のゴバン目試験の結果は、表68に示されるように十分な付着性は得られなかった。

そこで、一度ペレタイズを行うことで、加熱溶融させて発泡スチロール中に含まれる発泡ガスを除去したり、未反応の発泡剤を熱分解させるものである。

上述のペレタイズした再生樹脂ペレットを用いることは簡便ではあるが、ペレタイズにかかる費用の経済性を考えて、ペレタイズ作業をせずに、発泡スチロールをそのまま10cm<sup>3</sup>程度に粉碎した物とHIPS樹脂とを、体積比で10:90に、オートカラー装置を用いて混合した物を射出成形機加熱筒に導き、溶融混練させ、金型内に射出し成型品を得る。

その際、発泡ガスや未反応の発泡剤によって発生してくるガスは、樹脂計量時の背圧を成形機ゲージ圧で30kg/cm<sup>2</sup>程度かけることによって成形機加熱筒内の溶融樹脂に加圧溶解させる。背圧を30kg/cm<sup>2</sup>程度かけることや、発生してくる発泡ガスの圧力によって成形機加熱筒のノズルから溶融樹脂がたれること（一般には「はなたれ」と言われる）を防止する目的でノズルは例えば油圧作動式のシャットオフノズルを用いる。それ以外にも、空気圧作動式のシャットオフノズル、油圧作動式のロータリーノズル、空気圧作動式のロータリーノズル、バネ方式のシャットオフノズル、油圧作動式のホットランナーバルブゲート（モールド・マスターズ（株）製のホットランナーシステムなど）、空気圧作動式のホットランナーバルブゲート（ハスキーコーポレーション製のホットランナーシステムなど）、バネ方式のホットランナーバルブゲート（サイトウ技研（株）製など）等、「はなたれ」が防止可能なものならばすべて使用は可能である。

また上記のような装置を用いなくても、成型品が金型内に入っている状態では、スプルーはスプルーブッシュ内に詰まっているのでノズルタッチをしたままで背圧をかけながら計量しても「はなたれ」は起こさないで、オープンノズルでも成形することが出来る。

発泡倍率が1.5以上の場合において、減容化して発泡性樹脂の成型品をリサイクルすることにより、作業性を高める実施形態について述べる。

減容化の手段としては、圧縮プレス、熱プレス、熱圧縮プレス、熱溶融、熱水へ入れて熱溶融させる方法、溶解性のある溶剤中に入れて溶解させ蒸発乾固、フリーズドライなどの方法、密閉された容器内に発泡成型品を入れて、大気圧以上に加圧することによって減容化する方法、密閉された容器内に発泡成型品を入れて、大気圧以上に加圧すると同時に加熱することによって溶融させ減容化する方法などがある。

市場から回収されたコピーやプリンター、FAXなど（以下、「OAマシン」と称する）、家電製品、建築材料などのカバー、ケース、筐体等をリサイクルする塗装成型品の再生方法および再生装置について述べる。

市場から回収されたOAマシンを分解し再使用可能な部品と不可能な部品とを調査し、再使用可能な部品は再使用され、再使用不可能な部品は新しい部品と交換して、再び安価に市場に供給されるシステムが構築されている。このようなシステムは「リ・ユース」と呼ばれている。

一般的に市場から回収されたマシンのプラスチックカバーは、静電気によってトナーや埃が付着、あるいは手垢による汚れが付着しているので、そのままではリ・ユースのマシンに再使用することが難しい。そのために外観を綺麗にするための塗装が行われる。

この際プラスチックカバーに使用される塗料は、熱硬化性ウレタン塗料が一般的であり、塗膜が熱硬化性であるため、リ・ユースのためマシンを再び回収し、プラスチックカバーを粉砕、ペレット化してリサイクルを行う場合には、塗膜の剝離などの工程を行わなくてはならないが、しかし塗装に用いる塗料をリサイクル可能な熱可塑性塗料とすれば、前記塗膜の剝離などの工程を実施しなくてもリサイクルは出来る。

本実施形態の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記マシンのプラスチックカバーに付着したトナーや埃、あるいは手垢による汚れなどを除去して、外観を綺麗にするために熱可塑性塗料の塗装を行なうことにより、塗膜の剝離を行うことなくリサイクルを可能にするものである。

次に塗料の分子量と組成について以下に述べる。

リサイクル・ペイントとしての塗料#10、塗料#149を例にとって、比較検討する。塗料#10、塗料#149それぞれの塗料を構成する熱可塑性樹脂は、変性アクリル樹脂の中のスチレン変性アクリル樹脂によって構成されている。

変性とは、主に共重合させることを示すが、それ以外にはグラフト重合させたり、あるいは樹脂をブレンドすることを意味する。スチレン変性アクリル樹脂は主に「スチレン／MMA／（メタ）アルキルエステル共重合体（樹脂）」と称せられるものであって、スチレンとMMAと（メタ）アルキルエステルとが規則的又は不規則に結合したものであり、スチレンとMMAまたは／および（メタ）アルキルエステルとの構成比（一般には「変性率」と言う）によって、性質が違ってくる。

特にアクリル比が多いスチレン変性アクリル樹脂では、硬さ、耐水性、耐薬品性、耐候性が高くなる分、反面脆くなり耐衝撃性、耐ヒートサイクル性は劣る。逆に、アクリル比が少なくなってくると、上述の欠点が現れなくなる反面、硬さ、耐水性、耐薬品性が低下してくるが、塗装適性は良くなる。

一般に熱可塑性樹脂は、1種類のモノマー、又は2種類以上のモノマーの重合性単量体を重合することによって得られ、重合性単量体としては、スチレン、水酸基含有重合性単量体、カルボキシル基含有重合性単量体、その他重合性単量体など重合性を有する重合性単量体であれば使用することが出来る。

当該重合体である熱可塑性アクリル樹脂を得るにさいしては、一般的な重合法がそのまま採用出来、溶液重合法、乳化重合法などが適当である。

重合性単量体の例として、特に代表的なもののみを例示すると、メチル（メタ）アクリレート、エチル（メタ）アクリレート、ブチル（メタ）アクリレート、イソブチル（メタ）アクリレート、2-エチルヘキシル（メタ）アクリレートもしくはラウリル（メタ）アクリレートの如き各種の（メタ）アクリル酸と、炭素数が1～20なる1価アルコール類とモノエステル類をはじめ、スチレン、ビニルトルエン、（メタ）アクリルアミド、ジメチルアクリルアミド、N、N-ジメチルプロピルアクリルアミド、（メタ）アクリルニトリルまたはブタジエンなどがある。

水酸基含有重合性単量体類として、特に代表的なもののみを例示すると、

アクリル酸 2-ヒドロキシエチル (2-ヒドロキシエチルアクリレート)、メ  
タクリル酸 2-ヒドロキシエチル (2-ヒドロキシエチルアクリレート)、アク  
リル酸ヒドロキシプロピル (ヒドロキシプロピルアクリレート) または、メタク  
リル酸ヒドロキシプロピル (ヒドロキシプロピルアクリレート) などがある。

カルボキシル基含有重合性単量体の例として、特に代表的なもののみを例示す  
と、

(メタ)アクリル酸、クロトン酸、イタコン酸もしくはマイレン酸などをはじ  
め、イタコン酸、マイレン酸もしくはフマル酸の如き、各種の不飽和ジカルボン  
酸のモノエステル類などに代表される、いわゆるカルボキシル基含有重合性単量  
体類である。

その他重合性単量体として、グリシジン基含有重合性単量体として特に代表的  
なもののみを例示するにとどめれば、グリシジルアクリレート、グリシジルメタ  
クリレートなどがある。

メタクリル酸メチル重合体 (メタクリル樹脂) は、ガラス転移点温度 (以下、  
「T<sub>g</sub>」とも言う) が高く、硬さ、耐水性に優れているが、反面耐衝撃性、接着  
性、耐ヒートサイクル性に劣る。これらの塗膜物性の改善の為に、メタクリル酸  
高級アルキルエステル、アクリル酸高級アルキルエステルを共重合するが、逆に  
硬さ、耐水性、耐薬品性は低下する。

変性アクリル樹脂は、上述したスチレン変性アクリル樹脂以外にはアルキド変  
性、ビニルトルエン変性、熱可塑性エポキシ樹脂変性、熱可塑性を示すウレタン  
変性、酢酸ビニル変性、ロジン変性、塩化ビニル変性、塩素化などのハロゲン変  
性などがある。また上述した変性以外にはそれらの組合せ、例えばスチレン変性  
塩素化アクリル樹脂、スチレン-ウレタン変性アクリル樹脂、アルキド変性スチ  
レン化アクリル樹脂など、アクリル基との結合によって得られる化合物全ての総  
称である。

またポリプロピレン樹脂によって構成される成型品用の塗料としては、塩素化  
ポリプロピレン樹脂以外には、アクリル変性ポリプロピレン樹脂、スチレン変性  
、ビニルトルエン変性、酢酸ビニル変性などがある。それ以外には上述したよう

にポリプロピレン樹脂に反応性のラジカルを結合させた樹脂に、さらに上述したウレタン、アルキド、塩化ビニルなどを結合（グラフト重合や共重合など）させたりすることで、変性ポリプロピレンが考えられる。

このようにそれぞれの樹脂は、それらの変性率の違いによって多数の組み合わせにより合成することができるが、これらの変性率の違いによってリサイクル性は変化する。実際変性アクリル樹脂は、ABS樹脂、HIPS樹脂などに対してリサイクル性を示し、変性ポリプロピレン樹脂は、それと類似のポリプロピレン樹脂や、ポリエチレン樹脂など、一般にオレフィン系樹脂と総称される樹脂に対して、リサイクル性を示すが、少量であれば問題はないが、実際に変性率が高くなり、あるいは変性する物（ラジカル）によっても異なるが、リサイクル性が低下してくる場合もある。

塗料#10と塗料#149とについて説明すると、塗料#10と塗料#149とはともに、ABS樹脂、HIPS樹脂、スチレン変性PPO(E)樹脂には、完全なリサイクル性を示す。

塗料#10、塗料#149との大きな違いは、塗膜の溶剤に対する溶解性が高いか低いかであり、この性質は、主に分子量の違いによって起こるものと考えられる。

塗料#10を構成するスチレン変性アクリル樹脂の重量平均分子量(Mw)は17,000、数平均分子量(Mn)は34,000であるのに対して、

塗料#149を構成するスチレン変性アクリル樹脂の重量平均分子量(Mw)は30,000、数平均分子量は(Mn)60,000と、約2倍高くなっており、これが大きな違いであると考えられる。実際に分子量が大きい場合には、それぞれの分子同志の絡み合いが大きくなっていて、その結果耐溶剤性が向上すると推測出来る。

一方これら分子量の違いによって、塗装適性（溶剤で希釈した塗料がスプレーガンから出て、霧化し、霧化した塗料が再び、被塗装物表面に付着して成膜（造膜）するときの成膜の状態や、塗装作業時に、塗料がスプレーガンから出て、霧化するしやすさ、霧化粒子の大きさなどの総称。）が異なってくる。

重量平均分子量は10,000～60,000、好ましくは、20,000～



40,000程度のものが良い。10,000よりも低い分子量のものは塗膜の耐薬品性の点で十分ではなく、逆に60,000よりも高い分子量のものは上述したように塗装作業の点で上述した糸引き現象などの問題が発生して、十分なものが得難くなる。実際に、分子量が小さな場合には、塗装適性は良好であるに対して、分子量が大きくなってくると、塗装適性は、悪化する傾向になる。

しかしながら用途によっては、3,000～150,000程度のものでも利用することが出来る。またスプレー塗装以外の塗装方法においては、分子量の範囲が異なり、さらに広いものとなり、分子量に依存しない塗装方法もある。

スチレン変性アクリル樹脂の分子量が高くて、粘度が高い場合には、塗装時に糸引き性を示す場合がある。この様な場合には、表139に示す様に、高沸点溶剤、例えば、アノン、ダイアセトンアルコール、イソフォロンなどを1%～20%、好ましくは、3%～10%を含む混合溶剤を使用することで前記の糸引き性を防止することが出来る。その結果重量平均分子量が1,000～100,000のものが利用可能である。

それ以外にはこの問題を解決するとしては、塗料中に表面調整剤などの添加物を入れる場合や、2種類以上の塗料用樹脂を混合したりする。実際に、塗料#10の中に、塗料#149を構成するスチレン変性アクリル樹脂を混ぜることで、塗料#10の耐薬品性の改善は見られた。更に、より多くの塗料#149を構成するスチレン変性アクリル樹脂を混ぜ行くと、耐薬品性の改善は更に良くなる。それ以外に、耐薬品性を改善する為には、耐薬品性の優れた樹脂、例えば、ニトロセルロース（硝化綿）、塩化ビニル共重合体などで変性（変成）することによりある程度向上出来るが、塩化ビニル共重合体などが多くなると成型用樹脂との親和性を悪くして、リサイクル性を損ねるので、これらの成型用樹脂と親和性の悪い樹脂で変性（変成）するにも限界がある。

それ以外の方法では、溶剤を多く入れて塗料粘度を下げる方法が考えられるが、塗装に適した粘度では、固形分が少なく、外観、肉持ちが不足し、所定の外観を得るには塗装回数を多くしなければならない（重ね塗りが必要となる）。

塗料の重量平均分子量と溶剤の沸点の関係は、表139に示されるようになり、分子量が大きくなるほど、高沸点の溶剤を用いることになる。

また、スチレン変性アクリル樹脂のガラス転移点 ( $T_g$ ) は、 $20^{\circ}\text{C} \sim 80^{\circ}\text{C}$  のものが好ましい。 $T_g$  が  $20^{\circ}\text{C}$  以下のものは表面タック、汚染性の点で十分ではなく、逆に  $T_g$  が  $80^{\circ}\text{C}$  よりも高いものではクラックが発生しやすくなる傾向にある。

リサイクルを実施する場合において、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成型品の主成分である熱可塑性樹脂とが示す構造や形態だけでなく、成型品の主成分である熱可塑性樹脂中に、塗膜を構成する熱可塑性樹脂が混入した際に、どれだけの物理的、化学的な物性の低下を示すかが問題となる。

塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、成型品の主成分である熱可塑性樹脂中に海島構造、或いはその他の構造を示す場合において、大きさが  $10\ \mu\text{m}$  以下の場合に相容性を示すと表現し、 $10\ \mu\text{m}$  以上の構造を示す場合には親和性などを示すと区別して取り扱った。塗膜を構成する熱可塑性樹脂が、成型品の主成分である熱可塑性樹脂中において海島構造、或いはその他の構造を示す場合には、最も理想的なモルフォロジー構造は最も理想的な「球形」である。塗膜を構成する熱可塑性樹脂が長円化（楕円状）している場合には、縦横比が、 $0.2$ （短辺  $0.2$ 、長辺  $1$ ）ないし  $1$ （短辺  $1$ 、長辺  $1$ ）におさまっているのが望ましいが、用途によっては  $0.1$  前後のもの、或いは  $0.1$  以下のものでも使用に耐えるものがある。

## 実施例

以下に本発明の実施例について説明する。

### （第1実施例）

第1実施例の塗料の製造方法は、まず電気化学工業（株）製の射出成形用のAS樹脂（商品名、及びグレード；AS-EXB（色：ナチュラルカラー））を、トルエン／酢酸ブチル／＝ $1/1$ の混合溶剤に30%の固形分になるようにディスペーを攪拌させながら投入して、5時間攪拌を続けて溶解してワニス（A）を得る。

続いて、表 1 に示す材料をあらかじめディスパーにて 20 分混合攪拌してミルベースとして、3 本ロールにて粒度が  $10\ \mu\text{m}$  になるまで分散を行う。分散したミルベースを、表 2 に示す材料を加えて溶解し、塗料 # 30 (色: ベージュ) を得た。

#### (第 2 実施例)

第 2 実施例の塗料の製造方法は、まず旭化成工業 (株) 製の射出成形用 PS 樹脂 (商品名、及びグレード: スタイロン 685 (色: ナチュラルカラー)) をトルエン/酢酸ブチル/ = 1/1 の混合溶剤に 30% の固形分になるようにディスパーを攪拌させながら投入して、5 時間攪拌を続けて溶解してワニス (B) を得る。

続いて、表 3 に示される材料を前記第 1 実施例と同様に処理してミルベースを表 4 に示される材料を加えて、溶解し、塗料 # 20 (色: ベージュ) を得た。

#### (第 3 実施例)

ワニス (C) は大日本インキ化学工業 (株) 製の固形分 50% のスチレン変性アクリル樹脂ワニス (商品名; アクリディック A-157) である。

第 3 実施例の塗料の製造方法は、表 5 に示される材料をあらかじめディスパーにて 20 分混合攪拌してミルベースとして、3 本ロールにて粒度が  $10\ \mu\text{m}$  になるまで分散を行う。分散したミルベースを表 6 に示される材料を加えて溶解し、塗料 # 10 (色: ベージュ) を得た。希釈用のシンナーは、表 7 に示す配合のものを用了。

#### (第 4 実施例)

第 4 実施例の再生方法および再生装置について以下示す。

本第 4 実施例の再生方法および再生装置においては、乾式コピー機 (PPC) の前面カバーを成形加工して、その外表面に塗装を施し再生するものである。

前記前面カバーは、L: 600 mm、H: 30 mm、W: 450 mm であり、平均の肉厚は 3.5 mm であり、金型を用いて成形材料は ABS 樹脂 (旭化成工業 (株) 製の ABS 樹脂 商品名、及びグレード: スタイラック 191 F、色:

ホワイト}を用いて、850ton射出成形機を用いて、成形方法は、図1、図2(C)および図3(C)に示されるようなガス・アシスト成形法(旭化成工業(株)のAG1成形法)を用いて成形加工されたものである。

前記ガス・アシスト成形法に基づくガスアシスト成形装置は、図1に示されるようにホッパー11内に投入されたペレットをシリンダ10内において加熱して溶融混練して、スクリー12によってノズル13を介して金型140内のキャビティ14内に射出し成形するとともに、ガスユニット16から供給される。例えば高圧窒素ガス圧力を制御盤15によって制御して前記ノズル13の中心からガスノズル17により前記キャビティ14内に充填されている樹脂の内部にガスを注入して、溶融樹脂を前記キャビティ14に一様に押しつけるようにアシストし得る構成より成る。

図1は一例として、ノズル13を介してガスをキャビティ14内に充填する場合について示したが、図2および図3に示されるように、ランナ18にガスを供給する形態と、キャビティ14に直接ガスを供給する形態も必要に応じて利用することが出来るものである。本実施例においては、図2(C)および図3(C)に示されるようなキャビティ14に直接ガスを供給する形態を一例として採用したものである。

成形された前記成型品に、上記第1実施例の塗料#30に、更に溶剤として、表7に示されるシンナーS1を加えて、塗料の粘度をイワタNK-2カップで液温20℃、15秒に調整した。図4に示したイワタ製のスプレーガン(W-71-3G)(以下、「スプレーガン」と称する)を用いてエアの圧力3~4kg/cm<sup>2</sup>で塗装した。2分間以上のセッティングを行った後に雰囲気温度70℃の電気熱風式乾燥炉の中で30分間入れて乾燥した。乾燥膜厚は17±3μmであった。

上記スプレーガンは、図4に示されるように本体20内に進退自在に配設されたニードル弁21と、該ニードル弁21が介挿され供給された塗料を噴出する塗料ノズル22と、該塗料ノズル22の周囲にコーン状の外周壁に沿って噴出され塗料を吹き飛ばし霧状にする中心噴孔23と、塗料の噴霧パターンを制御するパターン制御噴孔24とから成り、所定の塗料の噴霧パターンで樹脂成型品の表面

に塗装するものである。

つぎに太田工業所製の粉砕機（型式：KMA-700、75馬力（55kw））（以下、「粉砕機」と称する）を用いて20mm以下に粉砕した。

粉砕した物を、図5に示す中方製作所製の単軸押し出し機（型式：SV65）（以下、「押し出し機」と称する）を用いて熔融混練した。シリンダーの設定温度はヘッドより255℃、250℃、245℃、240℃、235℃の設定であった。スクリーンは4.0メッシュのものを2枚シリンダーヘッド部に挿入した。次に（株）中央製機のペレタイザー（型式：VC618）（以下、「ペレタイザー」と称する）を用いてペレット化（ペレットの大きさは、 $\phi 1.6\text{mm} \sim \phi 2.1\text{mm}$ 、長さ3.5mm程度）した。

前記単軸押し出し機は、図5に示されるように粉砕された樹脂成型品が投入されるホッパー31と、シリンダ30内に巻装され、投入された樹脂成型品を加熱して熔融するヒーター32と、熔融された樹脂を混練してダイ34を介して押し出す1本のスクリー33とから成るものである。

上記ペレット化した成形材料（塗装が施された樹脂成型品を粉砕し熔融混練してペレット化した物）を用いて、再び前記同一の金型、及び成形装置を用いて成形加工を行った。この様に、成形加工して塗装し粉砕してペレット化する（1サイクル、あるいは1ターンと呼ぶ）、再び成形加工して塗装し粉砕してペレット化する（2サイクル、あるいは2ターンと呼ぶ）、再び成形加工して塗装し粉砕してペレット化する（3サイクル、あるいは3ターンと呼ぶ）という3サイクルの成形材料のリサイクルを繰り返した。

上述したリサイクルを繰り返した成形材料のリサイクル性については、表8に示す成形材料の試験方法、及び表9示す塗膜・インク膜の外観、塗膜・インク膜の性能試験方法で行った。その試験の結果を表10に示す。

表10において、100/100は表8に示す塗膜の外観、塗膜性能試験方法に記載の（4）、（7）、（8）、（9）の各試験評価後の塗膜の付着性（1mmゴバン目テスト）を示す。

表10において、\*2）は、はじめて成形加工に用いた成形加工用樹脂（「バージン材」、或いは（「V材」とも言う。））と呼ばれる、材料の製造メーカーよ

り購入した成形材料)の物理的、化学的な物性測定値を示した。

表10において、\*3)は、バージン材を用いた成型品を、粉碎し、ペレット化した成形材料の物理的、化学的な物性測定値と、同成形材料を用いて成形加工した成型品に、リサイクル可能な塗料を用いて塗装を施し、これら塗膜の塗装適性と塗膜性能の試験結果を示した。(成形加工回数2回、再ペレット化の回数1回、リサイクル可能な塗装の回数1回)

表10において、\*4)は、\*3)の塗装成型品を再び粉碎し、ペレット化した成形材料の物理的、化学的な物性測定値を示した。また、同成形材料を用いて成形加工した成型品に、リサイクル可能な塗装を施し、これら塗膜の塗装適性と塗膜性能の試験結果を示した。(成形加工回数3回、再ペレット化の回数2回、リサイクル可能な塗装の回数2回)

表10において、\*5)は、\*4)の成型品を再び粉碎し、ペレット化した成形材料の物理的、化学的な物性測定値を示した。また、同成形材料を成形加工した成型品に、リサイクル可能な塗装を施し、それら塗膜の塗装適性と塗膜性能の試験結果を示した。(成形加工回数4回、再ペレット化の回数4回、リサイクル可能な塗装の回数3回)

#### (第5実施例)

本第5実施例の再生方法および再生装置は、前記第4実施例と同様な成型品を、同一な成形用材料、成形装置、塗装機器、及び再生装置を用いて、塗料には塗料#10(溶剤としては表7のシンナーS2を使用)を使用したものである。成形サイクル数、成形材料の試験方法、塗膜・インク膜の外観、塗膜・インク膜の性能試験方法も実施例4と同様に表8、表9に記載された方法にて行った。

リサイクルを繰り返した成形材料のリサイクル性試験の結果を表11に示す。

#### (第6実施例)

本第6実施例の再生方法および再生装置は、前記第4実施例と同様な成型品を、成形用材料としてHIPS樹脂(旭化成工業(株)製のHIPS樹脂 商品名、及びグレード:スタイロン492 色:ホワイト)を用いて、成形装置、塗装機器、及び再生装置として前記第4実施例と同様な装置を用いた。塗料には塗料#20(溶剤としては表7のシンナーS1を使用)を使用したものである。成形サ

イクル数、成形材料の試験方法、塗膜・インク膜の外観、塗膜・インク膜の性能試験方法も実施例 4 と同様に表 8、表 9 に記載された方法にて行った。

リサイクルを繰り返した成形材料のリサイクル性試験の結果を表 1 2 に示す。

(第 7 実施例)

本第 7 実施例の再生方法および再生装置は、前記第 4 実施例と同様な成型品を、成形用材料として H I P S 樹脂 (旭化成工業 (株) 製の H I P S 樹脂 商品名、及びグレード: スタイロン 4 9 2 色: ホワイト) を用いて、成形装置、塗装機器、及び再生装置として前記第 4 実施例と同様な装置を用いた。塗料には塗料 # 1 0 (溶剤としては表 7 のシンナー S 2 を使用) を使用したものである。成形サイクル数、成形材料の試験方法、塗膜・インク膜の外観、塗膜・インク膜の性能試験方法も実施例 4 と同様に表 8、表 9 に記載された方法にて行った。

リサイクルを繰り返した成形材料のリサイクル性試験の結果を表 1 3 に示す。

(第 8 実施例)

第 8 実施例の印刷成型品および印刷方法は、射出成形用樹脂 (旭化成工業 (株) 製の A B S 樹脂 (商品名、及びグレード: スタイラック 1 9 1 F 色: ホワイト) を用いて、前記塗装の実施例作成の際用いたものと同一の射出成形機と金型で成形加工した射出成型品に、表 1 4 に示す配合の全量を 3 本ロールで粒度が 1 0  $\mu$  m になるまで分散して作成しておいたシルク印刷用のインク # 3 5 (色: 赤) を用いて、前記成型品の外表面に対して、2 7 0 メッシュのテトロン製スクリーンので、大きさが 5 0 m m  $\times$  3 0 m m のベタ印刷を 5 カ所行った。

この様にして得られた成型品上のインクの印刷適性とインク膜性能は、表 1 5 に示すような結果を得た。表 1 5 におけるそれぞれの試験方法は、表 8 による。

表 1 5 において、\* 1 3) は、はじめて成形加工に用いた成形加工用樹脂 (バージン材 {「バージン材」、或いは (「V 材」とも言う。} と呼ばれる、材料の製造メーカーより購入した成形材料) を用いて成形加工した成型品に、シルク印刷を実施したときの印刷適性、インク膜性能の試験の結果を示した。

表 1 5 において、\* 1 4) は、バージン材を用いて成形加工した成型品にシルク印刷を行ったものを、再び粉碎し、ペレット化した成形材料を用いて成形加工した成型品に、再びシルク印刷を行ったときの印刷適性、インク膜性能の試験の

結果を示した。

上記インクでベタ印刷された成型品を、再び前記と同様にして粉碎機を用いて20mm以下に粉碎したものを、押し出し機を用いて押し出した。シリンダーの設定温度はヘッドより255℃、250℃、245℃、235℃の設定であった。

次にペレタイザーを用いてペレット化（ペレットの大きさは、 $\phi 1.6$ mm～ $\phi 2.1$ mm、長さ3.5mm程度）し、該ペレット化した物を用いて再び成形加工を行ったが、成型品の外観には、赤インクの異物は確認されなかった。

#### （第9実施例）

本第9実施例の印刷成型品および印刷方法は、前記第8実施例と同一の樹脂材料、成形機および工程にて製造した成型品に、表16に示す配合で第8実施例に示すインク製法により作成されたシルク印刷用のインク#15を、第8実施例と同じスクリーンにてベタ印刷を5カ所行った。同成型品上のインク膜の評価結果を表17に示す。

表17におけるそれぞれの試験方法は、表8による。表17中の\*13）、\*14）の内容についても第8実施例と同様である。

次に第8実施例と同様にペレット化し、該ペレット化した物を用いて再び成形加工を行ったが、成型品の外観には、赤インクの異物は確認されなかった。

#### （第10実施例）

第10実施例の印刷成型品および印刷方法は、射出成形用樹脂（旭化成工業（株）製のHIPS樹脂（商品名、及びグレード：スタイロン492 色：ホワイト））を用い、第8実施例と同一の成形機および工程にて製造した成型品に、表18に示す配合で第8実施例に示すインク製法により作成されたシルク印刷用のインク#25を、第8実施例と同じスクリーンにてベタ印刷を5カ所行った。同成型品上のインク膜の評価結果を表19に示す。

表19におけるそれぞれの試験方法は表8による。また表19中の\*13）、\*14）の内容は第8実施例と同様である。

次に第8実施例と同様にペレット化し、該ペレット化した物を用いて再び成形加工を行ったが、成型品の外観には、赤インクの異物は確認されなかった。



## (第 1 1 実施例)

第 1 1 実施例の印刷成型品および印刷方法は、射出成形用樹脂（旭化成工業（株）製の H I P S 樹脂（商品名、及びグレード：スタイロン 4 9 2 色：ホワイト））を用い第 1 0 実施例と同一の成形材料、成形機、工程にて製造し、インク # 1 5 を用いて、第 8 実施例と同様にスクリーン印刷した成型品のインク膜の評価結果を表 2 0 に示す。表 2 0 における試験方法は表 8 による。また表 2 0 における \* 1 3）、\* 1 4）の内容は実施例 8 と同様である。

次に第 8 実施例と同様にペレット化し、該ペレット化した物を用いて再び成形加工を行ったが、成型品の外観には、赤インクの異物は確認されなかった。

プラスチックの成形加工において発生する不良現象について、以下に述べる。

＜ 1 ＞ 原因がはっきりしないため対策の取りにくい成型品不良現象として、以下のようなものがある。

- （ 1 ） 焼け不良（成形機加熱塔内で樹脂或いは添加物が酸化してしまったことにより発生）
- （ 2 ） 汚染・異物不良（樹脂の炭化物などが現れた物）
- （ 3 ） シルバー・ストリーク（揮発性の物質が成型品表面で気化してしまい発生）
- （ 4 ） ブラック・ストリーク
- （ 5 ） 光沢不良
- （ 6 ） フローマーク（溶融樹脂の流れが変わった場合に発生）
- （ 7 ） 色むら（先行の成形樹脂の色が混じってしまった物）
- （ 8 ） ウエルドマーク（樹脂の衝突が起こる場所に発生）
- （ 9 ） ウエルドライン（樹脂の衝突が起こる場所に発生）
- （ 1 0 ） 曇り

＜ 2 ＞ 金型の改良、または成型品の形状変更により改善が可能な成型品不良現象として、以下のようなものがある。

- （ 1 1 ） バリ

- (12) ショート・ショット（樹脂の未充填）
- (13) ひけ（樹脂の体積収縮が大きくて表面が窪んだ様になった物）
- (14) 気泡
- (15) ジェットング
- (16) クレージング、クラッキング
- (17) ソリ、ネジレ
- (18) 寸法のばらつき
- (19) 剝離
- (20) きず
- (21) 割れ

上記不良現象の発生している成型品は一般的には使用上で問題があるので一般には廃棄される場合が多い。これらの不良現象のうちで特に上記（１）から（１０）の不良の発生している成型品は表面を塗装する事で使用出来る場合がある。しかし、一般にはこのときに用いる塗料は熱硬化性樹脂によって出来ている物が多くてリ・ペレットする場合に塗膜が問題となってリ・ペレット出来ない場合が多いが、上述した様に塗膜を剝離すれば、リ・ペレットすることも出来る。

しかし、本発明の各実施例の再生方法を用いれば、これらの不良品を被覆して塗装することで、良品にすることが出来るので、成形材料の歩留りを向上することが出来る。従来一般的には、不良の成型品は埋め立てをしたり、燃やしたりして処分をしているが、本発明によれば、不良品を良品として再利用出来るため、環境問題にも一翼を担うことになる。

以下に、成型用樹脂と塗料の組合せが異なる実施例における成形回数、及びリサイクル回数の各サイクル（ターン）での各不良現象の発生個数を示す。

#### （第１２実施例）

第１２実施例の塗装成型品および再生方法は、成形材料がＡＢＳ樹脂（旭化成工業（株）製 ＡＢＳ樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック１９１Ｆ 色：ホワイト）であり、成形方法が射出成形のガスアシスト成形法（ＡＧＩ成形法）であり、塗料が＃３０であり、塗装方法がスプレー塗装（吹き付け塗装）であり、その結果を表２１に示す。

同表において、\* 1 5) は、成形材料メーカーよりバージン材と呼ばれる、購入した成形材料を用いて成形加工を行った際の結果を示し、\* 1 6) は、バージン材を用いて成形加工した成型品を、粉碎し、ペレット化した成形材料を用いて、再び成形加工を行った際の結果を示す。また、\* 1 7) は、\* 1 6) の成型品に、リサイクル可能な塗料を用いて塗装を施し、再び粉碎し、ペレット化した成形材料を用いて成形加工を行った際の結果を示す。

(第 1 3 実施例)

第 1 3 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 1 2 実施例において塗料のみ # 1 0 に変更したもので、結果を表 2 2 に示す。

同表 2 2 において、\* 1 5)、\* 1 6)、\* 1 7) の内容は第 1 2 実施例の内容と同一である。

(第 1 4 実施例)

第 1 4 実施例の塗装成型品および再生方法は、成形用樹脂として H I P S 樹脂 {旭化成工業 (株) 製 H I P S 樹脂 商品名、及びグレード ; スタイロン 4 9 2 色 : ホワイト} を使用し、第 1 3 実施例と同一成形工程にて成形し、塗料に # 2 0 を用いた結果を表 2 3 に示す。

\* 1 5)、\* 1 6)、\* 1 7) の内容は第 1 2 実施例の内容と同一である。

(第 1 5 実施例)

第 1 5 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 1 4 実施例において塗料のみ # 1 0 に変更したもので、結果を表 2 4 に示す。

表 2 4 において、\* 1 5)、\* 1 6)、\* 1 7) の内容は第 1 2 実施例と同一である。

(第 1 6 実施例)

第 1 6 実施例の塗装成型品および再生方法は、成形材料にスチレン変性ポリフェニレンオキサイド (エーテル) 樹脂 {略号 : P P O (E) 樹脂} {旭化成工業 (株) 製のスチレン変性ポリフェニレンエーテル樹脂 商品名、及びグレード : X y r o n 1 0 0 Z, 色 : ホワイト} を用い、第 4 実施例と同一の成型品を同一の機器を用い、同一の工程にて成形し、塗装し、ペレット化した。(但し、押し出し機のシリンダー設定温度はヘッドより 2 7 5 °C、2 7 0 °C、2 6 0 °C、2

5 0℃、2 4 5℃である)

塗料は# 1 0 (溶剤として、表 7 に示すシンナー S 2 使用) を用いた。表 2 5 に、比較例のバージン成形加工と、本実施例のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。試験内容は表 8 に記載された方法にて行った。

本第 1 6 実施例における成型品の、成形回数と各不良現象の発生個数について表 2 6 に示す。

#### (第 1 7 実施例)

第 1 7 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 1 6 実施例と同一の成型品を同一成形材料、成形機を用い、同一の工程にて成形し、塗装し、ペレット化した。

塗料は# 2 0 (溶剤は表 7 に示すシンナー S 1 を使用) を用いた。

表 2 7 に比較例とともに、それぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。試験方法は表 9 による。

前記第 1 7 実施例における成型品における、成形回数と各不良現象の発生個数について表 2 8 に示す。

#### (第 1 8 実施例)

第 1 8 実施例の塗装成型品および再生方法は、成形材料として、A B S 樹脂 {旭化成工業 (株) 製の A B S 樹脂 商品名、及びグレード; スタイラック 1 9 1 色: ホワイト} ] を用い、第 4 実施例と同一の成形機、工程にて成形した。

塗料# 1 0 (溶剤として、表 7 に示すシンナー S 2 を使用) を塗装後、第 4 実施例と同様な工程にて粉碎、押し出し、ペレット化した。

一方、ポリカーボネート樹脂 {三菱化学 (株) 製の P C 樹脂 商品名、及びグレード; ユーピロン S 3 0 0 0 色: ナチュラルカラー} を成形材料として、乾式コピー (P P C) のペーパートレー (L: 2 6 0 mm, H: 2 0 mm, W: 2 4 0 mm, 製品の平均の肉厚 3. 5 mm) を 4 5 0 t o n 射出成形機にてソリッド成形した。

同成型品に塗料# 1 0 (溶剤として、表 7 に示すシンナー S 2 を使用) で塗装し、その後粉碎機で粉碎した。

上記粉碎したものを、押し出し機（シリンダーの設定温度はヘッドより 300℃, 290℃, 280℃, 270℃, 265℃）にて押し出し後、ペレット化した。

前記の再生ABS樹脂ペレットと、この再生PC樹脂ペレットを、それぞれをABS/PCを重量混合比で85/15に混合して（株）カワタ製のタンブラー（型式：SKD50）（以下、「タンブラー」と称する）を用いて20分間タンブリング（混合）してABS/PCの混合ペレットを得た。混合ペレットを用いて、再び前記第4実施例と同じ乾式コピー（PPC）の前面カバーの成形加工を行った。このABS/PC樹脂成型品に、塗料#10（溶剤として、表7に示すシンナーS2を使用）を塗装後、粉碎、押し出し、ペレット化し、ABS/PC再生ブレンドポリマーペレットを得た。

このABS/PC再生ブレンドポリマーを用いて再び成形加工を行った。

表29には、比較例として、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、および本実施例であるABS/PCブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。上記、各表のそれぞれの試験方法は表8による。

前記第18実施例の成型品における、成形回数と各不良現象の発生個数について表30に示す。

表30には比較例として、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、及び本実施例として、ABS/PCブレンドポリマー（混合樹脂）再生材の各成形加工時の不良発生状況を示した。

#### （第19実施例）

第19実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第18実施例と同一の2種類の成形樹脂を用い、同一成形機、工程にて成形を行い、塗料として塗料#30（溶剤として表7のシンナーS1を使用）を用いた。表31には、比較例として、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材及び本実施例であるABS/PCブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。

上記、各表のそれぞれの試験方法は表8による。

本第 19 実施例の成型品における、成形回数と各不良現象の発生個数について表 32 に示す。表 32 には、比較例として、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例として、ABS/PC ブレンドポリマー（混合樹脂）再生材での各成形加工時の不良発生状況を示した。

（第 20 実施例）

第 20 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 18 実施例において、前面カバー成型品に塗料 #10（溶剤として、表 7 のシンナー S2 を使用）で塗装し、ペーパートレイ成型品には塗料 #30（溶剤として、表 7 のシンナー S1 を使用）で塗装した。その他については、同一成形材料、同一加工機、工程にて成形したものである。表 33 には、比較例として ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例である ABS/PC ブレンド材のガスアシスト成型品を塗料 #10 により塗装して、それぞれのサイクルでの塗膜適性、塗膜性能の結果を示した。上記、各表のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 20 実施例の成型品における、成形回数と各不良現象の発生個数について表 34 に示す。

表 34 には、比較例として、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例として、ABS/PC ブレンドポリマー（混合樹脂）再生材の各成形加工時の不良発生状況を示した。

（第 21 実施例）

第 21 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 19 実施例において、前面カバー成型品に塗料 #30（溶剤として、表 7 のシンナー S1 を使用）で塗装し、ペーパートレイ成型品を塗料 #10（溶剤として、表 7 のシンナー S2 を使用）を塗装した。その他については、同一成形材料、同一加工機、工程にて成形したものを塗料 #30 により塗装したものである。

表 35 には、比較例として、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例である ABS/PC ブレンド材の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。上記、各表のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本 21 実施例の成型品において、成形回数と各不良現象の発生個数について表

36に示す。比較例として、表36にはABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、及び本実施例として、ABS/PCブレンドポリマー（混合樹脂）再生材での成形加工時の不良発生状況を示した。

（第22実施例）

第22実施例の塗装成型品および再生方法は、ABS/PCの混合時に相容（溶）化剤を使用する例で、前記第18実施例と同一の成形材料を用い、同一工程にてABS/PCの再生混合ペレットを得た。

この再生混合ペレットにABS、PC、スチレン変性アクリル樹脂（塗膜を形成している熱可塑性樹脂）それぞれの相容（溶）性を上げる目的で、相容（溶）化剤として日本油脂（株）製の相容（溶）化剤（商品名；モディパーCH430）を更に重量比で5%混合した。これらの混合樹脂を得るにはタンブラーを用いた。

前記の再生混合ペレットを用いて、再び18実施例と同様にカバーを成形加工し、塗料#30（溶剤は表7のシンナーS1を使用）を塗装した。以下再度第19実施例と同じ工程にて再生、成形を繰り返した。

比較例として、表37には、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、及び本実施例である相容（溶）化剤を使用した再生ABS/PCブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。表のそれぞれの試験方法は表8による。

本第22実施例の成型品において、成形回数と各不良現象の発生個数について表38に示す。表38には、比較例として、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、及び本実施例として相容（溶）化剤を使用したABS/PCブレンドポリマー（混合樹脂）再生材での成形加工時の不良発生状況を示した。

（第23実施例）

第23実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第19実施例と同一の成形材料、成形機、工程にてABS/PCの再生混合ペレットを得た。この混合ペレットにABS、PC、スチレン変性アクリル樹脂（塗膜を形成している熱可塑性樹脂）それぞれの相容（溶）性を上げる目的で、第22実施例と同一の相容（溶）化剤を混合した。前記の再生混合ペレットを用いて、再び18実施例と同様に

カバーを成形加工し、塗料 # 10 (溶剤は表 7 のシンナー S 2 を使用) を塗装した。以下再度第 18 実施例と同じ工程にて再生、成形を繰り返した。

表 39 には、比較例として、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例である相容 (溶) 化剤を使用した ABS/PC ブlend 材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。表のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 23 実施例の成型品において、成形回数と各不良現象の発生個数につき表 40 に示す。表 40 には、比較例として、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例として相容 (溶) 化剤を使用した ABS/PC ブlend ポリマー (混合樹脂) 再生材での成形加工時の不良発生状況を示した。

#### (第 24 実施例)

第 24 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 20 実施例と同一の成形材料、成形機、工程にて ABS/PC の再生混合ペレットを得た。この再生混合ペレットに ABS、PC、スチレン変性アクリル樹脂 (塗膜を形成している熱可塑性樹脂) それぞれの相容 (溶) 性を上げる目的で、第 22 実施例と同一の相容 (溶) 化剤を混合した。

前記の再生混合ペレットを用いて、再び 18 実施例と同様にカバーを成形加工し、塗料 # 10 (溶剤は表 7 のシンナー S 2 を使用) を塗装した。以下再度第 18 実施例と同じ工程にて再生、成形を繰り返した。比較例として、表 41 には、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例である相容 (溶) 化剤を使用した ABS/PC ブlend 材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。表のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 24 実施例の成型品において、成形回数と各不良現象の発生個数につき表 42 に示す。表 42 には、比較例として、ABS 樹脂バージン材、PC 樹脂バージン材、及び本実施例として相容 (溶) 化剤を使用した ABS/PC ブlend ポリマー (混合樹脂) 再生材での成形加工時の不良発生状況を示した。

#### (第 25 実施例)

第 25 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 21 実施例と同一の成形材料、成形機、工程にて ABS/PC の再生混合ペレットを得た。この再生混合



ペレットにABS、PC、スチレン変性アクリル樹脂（塗膜を形成している樹脂）それぞれの相容（溶）性を上げる目的で、第22実施例と同一の相容（溶）化剤を混合した。

上記再生混合ペレットを用いて、再び18実施例と同様にカバーを成形加工し、塗料#10（溶剤は表7のシンナーS2を使用）を塗装した。以下再度第18実施例と同じ工程にて再生、成形を繰り返した。

表43には、比較例として、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、及び本実施例である相容（溶）化剤を使用したABS／PCブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。上記、各表のそれぞれの試験方法は表8による。

本第25実施例の成型品において、成形回数と各不良現象の発生個数を表44に示す。表44には、比較例として、ABS樹脂バージン材、PC樹脂バージン材、及び本実施例として相容（溶）化剤を使用したABS／PCブレンドポリマー（混合樹脂）再生材での成形加工時の不良発生状況を示した。

#### （第26実施例）

第26実施例の塗装成型品および再生方法は、現在一般廃棄物として処理されているPETボトルの再生を目的とするもので、概略は、市場より回収してきたPETボトルの再生ペレットをABS樹脂の再生ペレットに一定の割合で成形加工の前段階で混合して使用する方法である。

前記第18実施例と同一のバージン成形材料にて成形されたカバーより得られた、再生ABS樹脂ペレットと、PETボトルを粉碎して、ペレット化したPET樹脂再生ペレット（再生業者から購入したもの）とを、それぞれABS／PETの重量混合比で85／15の割合でタンブラーにて混合して、ABS／PETの混合樹脂ペレットを得た。

この混合ペレットをPET樹脂の加水分解を防止する為に、（株）カワタ製脱湿乾燥機（型式；D-200）を用いて80℃で24時間乾燥した。

上記、乾燥混合樹脂ペレットを用いて、再び前記第18実施例と同様にカバーの成形加工を行った。

同成型品に塗料#10（溶剤として、表7に示すシンナーS2を使用）を塗装

した。

以下の工程は、前記第 18 実施例と同様に粉碎、押し出し、ペレット化し、成形した。表 45 に、本実施例である PET を使用した ABS/PET ブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例として ABS 樹脂バージン材での成形加工も行った。表 45 のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 26 実施例における ABS/PET 混合樹脂の成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につきを表 46 に示す。

(第 27 実施例)

第 27 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 26 実施例における塗料を #30 に変更したものである。

表 47 には、本実施例である、PET を使用した ABS/PET ブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例として ABS 樹脂バージン材での成形加工も行った。表 47 のそれぞれの試験方法は表 9 による。

本第 27 実施例における ABS/PET 混合樹脂の成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表 48 に示す。

(第 28 実施例；PMMA 樹脂の再生)

第 28 実施例の塗装成型品および再生方法は、現在一般廃棄物として処理されている車のテールライトに用いられる PMMA 樹脂成型品の再生を目的とするもので、市場より回収してきた車のテールライトの再生ペレットを ABS 樹脂の再生ペレットに一定の割合で成形加工の前段階で混合して使用方法である。

本実施例は、前記第 26 実施例において PET 樹脂の代わりに車のテールライトを粉碎して、ペレット化した PMMA 樹脂再生ペレット（再生業者から購入したもの）としたものである。

表 49 に、本実施例である PMMA 樹脂を使用した ABS/PMMA ブレンド材の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例として ABS 樹脂バージン材での成形加工も行った。表 49 のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 28 実施例における ABS / PMMA 混合樹脂の成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき表 50 に示す。

(第 29 実施例 ; PMMA 樹脂の再生)

第 29 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 28 実施例における塗料を #30 に変更したものである。

表 51 には、本実施例である、PMMA 樹脂を使用した ABS / PMMA ブレンド材成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例としてバージン材での成形加工も行った。表 51 のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 29 実施例における ABS / PMMA 混合樹脂の成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表 52 に示す。

(第 30 実施例)

第 30 実施例の塗装成型品および再生方法は、現在一般廃棄物として処理されている発泡スチロール (以下、「発泡 PS」と称する) の再生を目的とするもので、市場より回収してきた発泡 PS の再生ペレットを HIPS 樹脂の再生ペレットに一定の割合で成形加工の前段階で混合して使用する方法である。

本実施例は前記第 26 実施例において、成形材料としてハイインパクトポリスチレン樹脂 (旭化成工業 (株) 製の HIPS 樹脂 商品名、及びグレード : スタイロン 492 色 : ホワイト) を用い、PET の代わりに発泡 PS を粉砕して、ペレット化した発泡 PS 再生ペレット (再生業者から購入したもの) と、塗料は #10 を用いたものである。表 53 には、本実施例である、HIPS を使用した HIPS / 発泡 PS ブレンド材の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例として HIPS 樹脂バージンでの成形加工も行った。表 53 のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 30 実施例における HIPS / 発泡 PS の混合樹脂の成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表 54 に示す。

(第 31 実施例)

第 31 実施例の塗装成型品および再生方法は、前記第 30 実施例における塗料を #20 (溶剤として、表 7 に示すシンナー S1 を使用) に変更したものである

。表 5 5 には、本実施例である、HIPS を使用した HIPS/発泡 PS ブレンド材の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例として HIPS 樹脂バージンでの成形加工も行った。表 5 5 のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 3 1 実施例における HIPS/発泡 PS の混合樹脂の成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表 5 6 に示す。

#### (第 3 2 実施例)

第 3 2 実施例の塗料および塗料の製造方法は、表 5 7 に示す配合に基づき、(株)東レ製のアルコール可溶性ナイロン樹脂(商品名、及びグレード;アミラン MC 8 0 0 0)を、メタノール、ノルマルブタノール、水の混合溶剤にディスパーで攪拌させながら投入して、5 時間攪拌を続けて溶解して溶解固形分 2 7 % のワニス(D)を得た。

続いて、下記の表 5 8 に示す材料をあらかじめディスパーにて 1 0 分間混合攪拌してミルベースとして、3 本ロールにて粒度が 1 0  $\mu$ m になるまで分散を行う。分散したミルベースを表 5 9 に示す材料を加えて溶解させて、塗料 # 4 0 (色:ベージュ)を得た。

#### (第 3 3 実施例)

第 3 3 実施例の塗装成型品および再生品は、前記第 4 実施例において、成形材料をスチレン変性ポリフェニレンオキサイド(エーテル)樹脂(旭化成工業(株)製のスチレン変性ポリフェニレンエーテル樹脂 商品名、及びグレード;Xyron 1 0 0 Z, 色:クォーツ・ホワイト)、塗料を前記第 3 2 実施例に示す塗料 # 4 0 (溶剤として、表 6 0 に示すシンナー S 5 を使用)を使用したものである。表 6 1 には、本実施例の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。比較例として変性 PPO (E) 樹脂バージン材での成型品についても示した。表 6 1 のそれぞれの試験方法は表 8 による。

本第 3 3 実施例における成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表 6 2 に示す。

#### (第 3 4 実施例)

第 3 4 実施例の塗装成型品および再生品は、前記第 3 3 実施例において、成形

材料をABS樹脂（旭化成工業（株）製のABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 191 色：ホワイト）に変更し、塗料は同一の塗料#40（溶剤として、表60に示すシンナーS5を使用）を用いた。表63に、比較例としてABS樹脂バージン材成型品、本実施例の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。表63のそれぞれの試験方法は表8による。

本第34実施例における成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表64に示す。

（第35実施例）

第35実施例の塗装成型品および再生品は、前記第33実施例において、成形材料をHIPS樹脂（旭化成工業（株）製のHIPS樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン 492 色：ホワイト）とし、塗料は塗料#40（溶剤として、表60に示すシンナーS5を使用）を用いた。

表65に、比較例としてHIPS樹脂バージン材成型品、本実施例の成型品のそれぞれのサイクルでの塗装適性、塗膜性能の結果を示した。表65のそれぞれの試験方法は表8による。

本第35実施例における成形加工時の成形回数と各不良現象の発生個数につき、表66に示す。

（第36実施例）

第36実施例の塗装成型品の再生方法は、発泡PSとHIPSの溶融混練樹脂を単に通常の金型、装置、及び手法を用いて得た成型品の表面を、サンドペーパー仕上げ、ワイヤーブラシがけ、ショットブラストなどによって処理して、成型品表面に発生しているシルバー・ストリークやスワール・マークを除去し、表面をスムーズにした後、塗装するものである。

実際の成型品にサンドペーパー仕上げして、成型品表面をスムーズにした成型品に、塗料#10及び塗料#20で塗装した場合の塗膜付着性能のゴバン目試験の結果は表69に示すように十分な付着性を得た。

## (第 3 7 実施例)

第 3 7 実施例の塗装成型品の再生方法は、図 1 5 に示されるように金型のパーティング面、エジェクターピンなど合わせ面の総てを O リングでシールを施した密閉金型（以下、「シール金型」と称する）を利用するものである。エジェクターピン 1 本 1 本のシールが難しい場合には、エジェクタープレートをボックスで囲い、合わせ面を O リングでシールするもので、エジェクターボックス方式とされている。

予め射出前に前記シール金型内を大気圧以上、実際には約  $8 \text{ kg/cm}^2$  のエアを用いて加圧しておき、加圧した状態を保持しつつ、前記発泡 PS と HIPS の、一部発泡性を有している熔融混練樹脂を射出し、射出完了と同時に金型内を加圧していたエアを大気中に放出し、熔融樹脂の冷却固化完了後、金型を開けて成型品を取り出した。以下、このように「シール金型」を用いてエアなどの気体によって予め「シール金型」内を大気圧以上に加圧することを「圧気」若しくは「ガス・カウンタープレッシャー（略して GCP）」と称する。

その結果、成型品表面のシルバー・ストリークやスワール・マークの発生は回避されて、綺麗な滑らかな表面と内部には一部発泡層を有する成型品を得た。

この成型品には、シルバー・ストリークやスワール・マークの発生が見られないので、サンドペーパー仕上げやショットブラストのような塗装の前処理を行う必要はない。得られた成型品に前記塗料 # 1 0 及び塗料 # 2 0 で塗装した時の塗膜付着性能でのゴバン目試験の結果は表 7 0 に示すように十分な付着性が得られた。

このように、発泡成型品のリサイクルを実施し、成形加工を行う場合に粉碎し、あるいは粉碎しないままで、その一部をリサイクルを目的として他の樹脂に混合して、あるいは発泡成型品の全部を用いて成形加工を行う場合には、このように前記第 3 6 実施例のサンドペーパー仕上げや、前記第 3 7 実施例の GCP 法によって表面をスムーズにすることが出来、その結果塗膜の付着性は向上する。

## (第 3 8 実施例)

第 3 8 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記の実施形態の塗

装成型品の再生方法および再生装置を具体化したもので、図 15 に示されるように減容機構を備えるものである。

前記減容機構としての押し出し機 31 の加熱筒を用いて加熱溶解させて減容した発泡 P S 溶融樹脂を、射出成形機の加熱筒 21 内のスクリーが計量中にだけ油圧シャットオフノズル 24 が設けてある成形機加熱筒 21 内に連続的に導き、前記加熱筒 21 内で発泡 P S 溶融樹脂と H I P S 溶融樹脂とを一定の割合で混合させる装置を製作し、発泡 P S の再生実験を行った。

本第 38 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置およびそれを用いた実験について、図 15 に基づきさらに詳細に説明する。

まず「A ライン」に基づき、発泡 P S の減容化におけるリサイクルについて説明する。廃棄物である発泡 P S 1 を、粉砕機 4 に投入して 20 mm 程度の大きさに粉砕する。粉砕した発泡 P S を第 1 のホッパー 12 に導き、押し出し機の加熱筒 8 で加熱溶解した。加熱溶解し液状となった発泡 P S を油圧モーター 7 によって成型機加熱筒 21 に送り込んだ。

一方第 2 のホッパー 16 には H I P S 樹脂ペレットが入っている。射出成形機の加熱筒 21 内のスクリーによって前記発泡 P S の溶融樹脂と H I P S 樹脂とは溶融混練される。このようにして得られた混合溶融樹脂はシャットオフ付きノズル 8 を通ってシール金型 28 内に射出され、冷却固化の後に金型から取り出される。

次に「B ライン」に基づき、発泡 P S の減容化におけるリサイクルについて説明する。B ライン動作時においては、前記押し出し機のダイ 9 と射出成形機の加熱筒 21 との連絡は遮断されている。

粉砕機 4 で粉砕された発泡 P S は輸送機 6 によって射出成形機の第 2 のホッパー 16 に送られ、攪拌機（バネ）20 によって H I P S 樹脂と混合される。混合された樹脂は強制送り込み羽根 30 によって射出成形機の加熱筒 21 に送り込まれる。送り込まれた混合樹脂は加熱筒 21 内のスクリーによって溶融混練され、H I P S 樹脂と発泡 P S の混合溶融樹脂を得る。このようにして得られた混合溶融樹脂は油圧作動式のシャットオフノズルノズル 24 を通って G C P 加圧された「シール金型」28 内に射出され、冷却固化の後に金型から取り出される。

このようにして加工された成型品に、塗料 # 10 を用いて塗装した製品の塗装適性と塗膜性能、すなわち「Aライン」で加工した成型品での結果を表 7 1、「Bライン」で加工した成型品での結果を表 7 2 にそれぞれ示した。

上記表中の試験項目および試験方法は、前記表 8 による。

このような方法を用いれば、発泡 P S 以外にも合成繊維の廃棄物、飲料水の容器など熱可塑性樹脂で作られた物のリサイクルが容易に出来る。また射出成形機 3 1 を押し出し成型機、ブロー成形機などに変更することによって射出成型品以外の成型品を得ることも出来る。

実際このようにして得られた成型品の外観は、発泡 P S を前記押し出し機の加熱筒 8 で加熱溶解する「Aライン」では、発泡性のガスや、未分解の発泡剤が完全に分解されるので良好であった。

一方「Bライン」で得られた成型品外観には、発泡性ガスや未分解の発泡剤に起因するシルバー・ストリークとフローマークが発生していたので、上述した前記 G C P により外観の改善が図られている。

### (第 3 9 実施例)

第 3 9 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、実際フィールドから回収したコピーマシンプラスチックカバーのリ・ユースに適用した実施例であり、以下のように実施した。

プラスチックカバーは、A B S 樹脂 {宇部サイコン (株) サイコラック Z F J 5 S P (「S P」とは帯電防止剤を添加したグレードであることを示す)} によって射出成形されている。表面が汚れていることと、静電気による汚れを防止するための帯電防止剤 (一般的には界面活性剤など) が成型品表面にブリードアウトしていることが考えられ、塗膜の付着性への影響が懸念されるので、汚れと帯電防止剤を除去するため、イソプロピルアルコールを含ませた脱脂綿によって拭き上げた。

またカバーの一部には、商品名を示すためのロゴマークがシルク印刷されていたので、シルク印刷の除去としてメチルエチルケトンを含ませた脱脂綿を用いて拭き取り除去した。



プラスチックカバーの内側には操作手順を示すシールが張り付けられていたもので、ヘアードライヤーで熱風を送りながら徐々に剥がし取った。プラスチックカバーに残った接着剤はイソプロピルアルコールを含ませた脱脂綿で拭き上げて除去した。

一部のプラスチックカバー（フロントカバー）は市場でユーザーがトナーの交換などで頻繁に開閉した結果、「手あか」や「トナー」などによって汚れが多かったので水に界面活性剤を添加した薬液中に浸漬し、ブラッシングした。しかし前記プラスチックカバーは成型方法がガス・アシスト成型法で製造された成型品であったので上述の薬液が内部の中空部に入ってしまった。その為塗装時に漏れ出して塗装の作業性悪化や塗膜の付着性への影響が懸念された。

この問題を解決する手段としてガスの注入口の形状は $\phi 2.5$ 、深さ12mmの穴であった。ガス注入口をエポキシ樹脂などの接着剤によって封止することを考えたが、再リサイクルでペレット化したときに、成型品の主成分である熱可塑性樹脂と塗膜を構成する熱可塑性樹脂とのそれぞれ間に親和性がなく、成形加工性、材料物性、塗膜性能の低下が懸念された。成型品の主成分である熱可塑性樹脂と塗膜を構成する熱可塑性樹脂との間に、親和性を有するABS樹脂を加熱した熔融樹脂で封止してみたり、あるいは $\phi 2.6$ 、長さ15mmのABS樹脂の棒を圧入して封止を試みたがいずれも作業性が悪く経済的ではないと思われた。

作業性を考えて、ガス注入口の封止をM3、有効ネジ10mmのステンレス製のセルフタッピングネジを用いて封止した、セルフタッピングネジは電動ドライバーで簡単にガス注入口の封止が出来た。洗浄の後、十分に水洗し、乾燥させた後、前記電気ドライバーを用いて封止に用いたセルフタッピングネジを取り外し、塗料#10を用いて塗装し、リ・ユースに使用可能な外観のプラスチックカバーを得た。

上述のステンレス製のセルフタッピングネジと同一の形状を、成型品の主成分である熱可塑性樹脂と塗膜を構成する熱可塑性樹脂とに親和性などがあるABS樹脂で製造し、取り外しの作業を省く手段を採用して、前記電動ドライバーでの封止を試みたが強度不足のためか封止作業の際、ネジの頭飛びが発生した。前記ステンレス製のセルフタッピングネジは何回も使用が出来て経済的であった。

前記の工程にて得られたプラスチックカバーの塗装適性と塗膜性能を表 7 3 に示した。以上の結果から十分に使用に耐えることがわかり、リサイクルが可能と判断した。

前記リ・ユースを目的として、塗料 # 1 0 で塗装を施したプラスチックカバーを粉碎して、ペレット化装置を用いてペレット化した。このようにして得られたペレットを再び、射出成型機を用いて、成形加工し成型品を得た。このようにして得られた成型品は塗膜が混入したことに起因する焼け、汚染・異物、シルバー・ストリーク、色むらなどの成形不良現象は現れなかった。表 7 4 には成形加工性の結果を示した。

前記の成型品にエアースプレー式塗装装置を用いて塗料 # 1 0 で塗装した。得られたプラスチックカバーの塗装適性と塗膜性能を表 7 5 に示した。

以上の結果から十分に使用に耐えることがわかり、リサイクルが可能と判断される。

#### (第 4 0 実施例)

第 4 0 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、上述の実施形態に基づき廃トナーを A B S 再生樹脂（前記第 5 実施例における 2 サイクルの物）9 8 部に対して廃トナーを 2 部の体積割合で少量のベビーオイル（「展着剤」と称する）を添加し混合して、射出成型機を用いて成形加工した成型品には、廃トナーが混入したことによる黒色の分散不良、焼け、汚染・異物、シルバー・ストリーク、色むらなどの成形不良現象は現れなかった。表 7 6 には成形加工性の結果を示した。

前記の成型品（「廃トナー」を 2 部添加したもの）に前記第 4 実施例と同様の方法、装置を用いて塗料 # 1 0 で塗装した。得られたプラスチックカバーの塗装適性と塗膜性能を表 7 7 に示した。

以上の結果から、廃トナーは A B S 樹脂用の充填材および顔料としても使用可能であり、塗装を施しても十分に使用に耐えることがわかり、リサイクルが可能と判断される。

ゼログラフィーの原理を用いた O A マシンは外部光の進入や、光の内面反射に

よって画質の低下（白ぬけ、黒ぬけ、白すじ、黒すじなど）を招くことがある。

「OAマシン」はレーザー光を用いた物（以下、「デジタル方式」と称する）と反射光を用いたライトレンズの物（以下、「アナログ方式」と称する）との2方式がある。これらの「OAマシン」の感光体（以下、「ドラム」と称する）に外部からの進入光や内面反射光が当たったりして感光するとコピーの画質の濃度が黒くなったり、白くなったりする。

これらの問題を解決する手段としてプラスチックカバーの肉厚を厚くしたり、あるいは「OAマシン」の内部に更に遮光や内面反射防止を目的としてカバーを設けたり、あるいは内側に黒色の塗装をしたりするが、いずれの場合にも費用が掛かり経済的ではない。

本第40実施例は、廃棄物として処分される「廃トナー」を成形樹脂用の黒色顔料として使用して成型品を黒色し、外面はリサイクル可能な塗料#10で塗装して外面はベージュ色、内面は黒色の成型品を安価に製造するにいたった。その結果、外部光の進入や光の内面反射によってコピー画質が低下することの防止を目的としたリサイクル可能な成型品を得た。

アナログ方式のコピー（富士ゼロックス（株）製、商品名；Vivace 500）のリアーカバーを用いて、該リアーカバーをそれぞれ廃トナーで黒色にした成型品に、外側を塗料#10で塗装したリアーカバーを装着した場合と、従来のV材（色：ホワイト）成形加工しただけのリアーカバー成型品を装着した場合と、それぞれを太陽光下でコピーした場合を比較する。

表78は、それぞれの条件での黒色濃度のちがいをマクベス濃度計を用いて測定して、濃度の相対評価の結果を示したものである。

すなわち、従来の成形加工しただけのリアーカバーを装着した場合と、廃トナーを用いて黒色に着色した成型品にリサイクル可能な塗料#10で塗装し、光の透過と反射を防止したリアーカバーを装着した場合とを比較した。

図16は、濃度測定に用いたテストチャート（テストチャート 0001）と前記リアーカバーにおける濃度の測定位置を示すものである。

（第41実施例）

第41実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、上述の第40実施例における廃トナーリサイクル時の粉塵爆発を防止する点が特徴である。

上記廃トナーは、微粉末でしかも可燃物である。このような物は粉塵爆発の可能性を持っているのでタンブラーなどを用いて混合する場合に、粉塵爆発を回避するために、少量の水を吹きかけてから混合したABSと廃トナーの混合樹脂を成形加工したところ、水が発泡剤になってしまい成型品表面はスワールマークやシルバー・ストリークが発生した。この問題を解決する手段として、上記GCP法を用いて、前記第37実施例と同様の射出成型機およびシール金型を用いて成形加工を行った。水が発泡剤として作用する場合には、よく使用される発泡剤、アゾジカルボンアミド（略号；ADCA）と比較して、約5.5倍の発生ガス量を持っているのでGCP圧力を18kg/cm<sup>2</sup>まで高めて成形加工したところ、スワールマークやシルバー・ストリークの発生は認められず、ソリッドの成型品と同様の外観が得られた。

GCPの昇圧にはHaskell, Inc製のガスブースター（型式：8AGD-5）を2台並列にして用いた。

このようにして得られた成型品に、第4実施例と同様な塗装装置を用いて前記塗料#10の塗料で塗装した。以下に成形加工性と塗装適性、塗膜性能を表79に示した。

#### （第42実施例）

第42実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、上述の第40、実施例において廃トナーを熱可塑性樹脂の成型品の充填材および顔料として使用するのに対して、廃トナーを成型品の表面に塗装する塗料の顔料として利用する点が特徴である。

すなわち、前記第40実施例では廃トナーを成型品を構成するABS樹脂用の充填材および黒色顔料として用いたが、本第42実施例では、廃トナーを塗料の黒色顔料として用いるものである。

塗料の製造は、前記第3実施例と同様に表80に示される原材料 {ワニス（C）は大日本インク化学工業（株）製 商品名、及びグレード；アクリディックA-157（スチレン変性アクリル樹脂）である。} をあらかじめディスパーに

て20分混合攪拌してミルベースとして、3本ロールにて粒度が $10\mu\text{m}$ になるまで分散を行う。分散したミルベースを表81に示される原材料を加えて溶解し、塗料#50（色：黒）を得た。

#### （第43実施例）

第43実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、塗料ミストの飛散防止と隅まで均一に塗装する目的で、塗料圧力によって塗料を霧状に霧化するとともにエアーによって塗料パターンを制御するエアーレスエアースプレー装置によって、成型品の表面に塗装する点が特徴である。

前記第4実施例における2サイクル目のABS樹脂成型品の裏面（内面）に前記製造した塗料#50を希釈用シンナーS2を加えて塗料粘度をイワタ NK-2カップで $20^{\circ}\text{C}$ 、18秒に調整した。内面塗装には、（株）旭サナック製のエアーレスエアースプレー装置（商品名；エアラップユニット、型式；AP1021AW）以下、「エアーレスエアーガン」と称する）を用いて塗料圧力 $3\text{kg}/\text{cm}^2$ 、ノズル口径は $0.7\text{mm}$ 、ラップエアー圧力 $2\text{kg}/\text{cm}^2$ で前記第4実施例と同様に乾燥させ、乾燥膜厚は $15\pm3\mu\text{m}$ であった。表82には塗装適性と塗膜性能を示した。

前記塗料#50の塗膜付き成型品を、前記第4実施例と同様に粉碎機、押し出し機、ペレタイザーを用いて、粉碎、リペレットした再生ABS樹脂を、再び射出成型機を用いて成形加工した結果、成形加工性には何ら問題はなく、成形加工は出来た。以下表83に成形加工性の結果を示した。

#### （第44実施例）

第44実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、塗料ミストの飛散防止と隅まで均一に塗装する目的で、塗料圧力によって塗料を霧状に霧化するエアーレススプレー装置によって、成型品の表面に塗装する点が特徴である。

第4実施例における2サイクル目のABS樹脂成型品の裏面（内面）に調整した前記塗料#50（溶剤としては前記シンナーS2を使用）を用いて内面塗装するものである。前記実施例と同様、塗料ミストの飛散防止と隅まで均一に塗装す

る目的で、(株)旭サナック製のエアースプレー装置(商品名;オリシン、型式;AP1021Q)以下、「エアースガン」と称する)を用いて塗料圧力 $80\text{ kg/cm}^2$ で塗装した。乾燥膜厚は $15 \pm 3\text{ }\mu\text{m}$ であった。表84には塗装適性と塗膜性能を示した。

前記塗料#50の塗膜付き成型品を、粉碎、リペレットした再生ABS樹脂を、成形加工した結果、成形加工性には何ら問題はなく、成形加工することが出来た。以下表85に成形加工性の結果を示した。

#### (第45実施例)

第45実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、プラスチック成型品の表面に静電塗装によって塗装する点が特徴である。

スプレーガンによる塗料#10の成型品への塗着効率は、一般に約40%程度である。ここで、塗着効率とは、製品に塗着した乾燥塗膜の重量を、使用した塗料の重量で除した商に100を乗じた値と定義する。前記使用した塗料の重量とは、溶解固形分の重量(NV){NV;ノンボラ(Non Volatileの略)の重量である。

高電圧発生器は、(株)旭サナック製の型式EH80Bであり、エアース静電ハンドガンは、同社製の型式HB110であり、静電ノズルは、同じく同社製の平吹ノズル 型式HN53F-HMを用いて、印加電圧は60KVに設定した(以下、「静電塗装装置」と称する)

前記第5実施例における1サイクルのリサイクルを実施したABS再生樹脂成型品に、はじめに前記静電塗装装置を用いて、イソプロピルアルコールを塗布した。つづいて表面のイソプロピルアルコールが気化、蒸発しない間すなわち成型品表面が濡れている状態で、粘度調整した塗料#10を静電塗装装置を用いて塗装した。塗装した後、前記第4実施例と同一の乾燥装置によって乾燥条件で乾燥した。乾燥膜厚は $22\text{ }\mu\text{m} \pm 2\text{ }\mu\text{m}$ であった。

上述した前記スプレーガンによる場合と同様に、本第45実施例の前記静電塗装装置による塗着効率を計算してみたところ約59%~63%となっていた。

前記塗着効率が向上したのは、エアース静電ハンドガンから出た負に帯電した霧

化塗料粒子が、正に帯電した金属で作られた塗装ハンガーにクーロン力（静電気力）によって引き付けられる。この際に成型品表面は、イソプロピルアルコールの塗布によって濡れているので、塗装ハンガー近くにクーロン力によって引き付けられた負に帯電した霧化塗料粒子が捕集されたため、塗着効率が向上したのである。

イソプロピルアルコールの代わりに前記シンナー S 2 を用いることも出来、その場合でも、塗着効率の向上は見られ、塗着効率は約 55 % ~ 59 % の結果が得られる。

このように溶剤やシンナーは、前記の物以外に同等の作用を奏するものであれば使用可能である。

#### （第 4 6 実施例）

第 4 6 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、プラスチック成型品の表面に刷毛塗りによって塗装する点が特徴である。

塗料 # 30 をシンナー S 2 で希釈せずに、第 4 実施例における 1 サイクル目のリサイクルを実施した ABS 再生樹脂成型品に、（株）丸伝製万能刷毛（巾 50 mm）を用いて刷毛塗り塗装を実施した。刷毛目の跡は残ったが塗膜性能は問題はなかった。前記第 4 実施例と同一の乾燥装置で乾燥させた。

乾燥膜厚は、約 20  $\mu$ m であった。以下の表 8 6 には、塗膜性能を示した。

#### （第 4 7 実施例）

第 4 7 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、プラスチック成型品の表面にローラーブラシ塗装によって塗装する点が特徴である。

前記塗料 # 10 をシンナー S 2 で希釈せずに、第 4 実施例における 1 サイクル目のリサイクルを実施した ABS 再生樹脂成型品に、（株）丸伝製 4 1 3 V ローターブラシを用いて、ローラーブラシ塗装を実施した。

乾燥膜厚のバラツキは、大きかったが塗膜性能に問題はなかった。前記第 4 実施例と同一な乾燥装置で乾燥した。乾燥膜厚は約 10  $\mu$ m ~ 20  $\mu$ m 程度であった。表 8 7 には塗膜性能を示した。

#### (第48実施例)

第48実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、プラスチック成型品の表面を浸漬塗装によって塗装する点の特徴である。

前記第4実施例における1サイクル目のリサイクルを実施したABS再生樹脂成型品に、前記塗料#30を浸漬塗装によって塗装を実施した。

前記成型品は、ガス・アシスト成形法によって加工され、内部に中空部が形成されており、中空部に塗料の進入し塗装不良の発生が懸念されたので、前記実施例と同様にステンレス製のM3タッピングネジでガスの注入口を封止した。

前記第4実施例で用いた粘度測定用カップを用いて、前記塗料#30を溶剤としてシンナーS1で希釈し、粘度を20℃、13秒に調整した。前記粘度調整した塗料をステンレス製容器に入れ、前記成型品を浸漬し塗装した。

液たれ切れを十分に行った後、前記実施例と同一の乾燥炉、乾燥方法、工程にて乾燥させた。乾燥膜厚は、7μm程度であった。

表88には、塗膜性能を示した。

#### (第49実施例)

第49実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、プラスチック成型品を押し出しによって押し出し成形する点の特徴である。

東芝機械(株)製のベント式押し出し機(機種:SE90DCV)によって、成形材料に旭化成工業(株)製、ABS樹脂(商品名、及びグレード;スタイラック A3190、色:ホワイト(10倍もののマスターバッチで着色した))を、押し出し成形し、板厚3mmのプレート成型品を得た。

シリンダーの設定温度はヘッドより $230 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $240 \pm 5^{\circ}\text{C}$ (ベント部)、 $230 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $200 \pm 5^{\circ}\text{C}$ とベント部を少し高めの設定とし、ダイス巾1100mmのダイスを用いて、ダイスの設定温度は $D_1$ を $230 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_2$ を $220 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_3$ を $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_4$ を $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_5$ を $220 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_6$ を $230 \pm 5^{\circ}\text{C}$ とした。3本ロールの温度設定は、1本を90℃、残りの2本をそれぞれ45℃と40℃に設定した。



次に、トリミングカッターとギロチンカッターを用いて前記プレート成型品を600mm×500mmの大きさに切断した。(以下切断したプレート成型品を「プレート材」と称する)前記プレート材に塗料#10(シンナーS2を使用)を用いて、前記第4実施例と同様の塗装機器で表面を塗装した。乾燥膜厚は15±3μmであった。

前記塗膜付きのプレート材を前記第4実施例と同様の再生装置を用いてペレット化した。上記ペレット化した成形材料(塗膜を剥離しないでそのままリサイクルした成形材料)を用いて、再び前記同一の押し出し機、ダイスなどを用いて同一の成形条件で成形加工したところ1回目の成形加工と再生時の熱によって樹脂の劣化が生じて押し出し成形時に押し出されたシートがダイスから出てロールまでの間にドロダウンしてしまった。このトラブルを回避するために、ダイとロールの間隔を150mmから50mmへと近づけることで前記のドロダウンを回避した。

またそれとは別に、上記再生ペレットにリサイクル助剤として上記成形材料のバージン材50%を、タンブラーで、成形加工前に混合した再生材(バージン材の混合ペレット)を使用したところドロダウンは起こらずプレート材が得られた。この様にして得られたそれぞれのプレート材に前記と同様に塗装した。

この様なサイクルでリサイクルを実施した。表89にはそれぞれのサイクルでの塗装適性と塗膜性能を示した。

#### (第50実施例)

第50実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第49実施例における塗料#10を塗料#30に変更した点が相違点である。

本第50実施例は、塗料に塗料#30(希釈用にはシンナーS1を使用)を用いて、前記第49実施例と同一成形材料、同一加工機、工程にて加工したものである。

表90にはそれぞれのサイクルでの塗装適性と塗膜性能を示した。

#### (第51実施例)

第51実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第49実施例における成型品の成形材料ABS樹脂をHIPS樹脂に変更した点が相違点である。

本第51実施例においては、成形材料に旭化成工業（株）製、HIPS樹脂（商品名、及びグレード；スタイロン 475D、色：ホワイト（10倍もののマスターバッチで着色した））を、塗料は塗料#10（希釈用にはシンナーS2を使用）を用いて、前記第49実施例と同一加工機、工程にて加工したものである。

前記成形材料がHIPS樹脂であるので、押し出し機シリンダーの設定温度をヘッドより $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $225 \pm 5^{\circ}\text{C}$ （ベント部）、 $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $200 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $185 \pm 5^{\circ}\text{C}$ とベント部を少し高めの設定とし、ダイスの設定温度は $D_1$ を $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_2$ を $205 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_3$ を $200 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_4$ を $200 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_5$ を $205 \pm 5^{\circ}\text{C}$ 、 $D_6$ を $215 \pm 5^{\circ}\text{C}$ とした。3本ロールの温度設定は1本を $80^{\circ}\text{C}$ 、残りの2本をそれぞれ $50^{\circ}\text{C}$ 、 $45^{\circ}\text{C}$ とした。

前記第49実施例の際と同様、リサイクル材の成形加工時にドロウダウンが生じたので、前記第49実施例と同様な方法によってドロウダウンを回避した。

表91には、それぞれのサイクルでの塗装適性と塗膜性能を示した。

#### （第52実施例）

第52実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第51実施例における塗料#10を塗料#20に変更した点が相違点である。

塗料に塗料#20（希釈用にはシンナーS2を使用）を用いて、前記第51実施例と同一成形材料、同一加工機、工程、同一の成形条件にて加工したものである。

表92にはそれぞれのサイクルでの塗装適性と塗膜性能を示した。

#### （第53実施例）

第53実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第50実施例で得たそれぞれのサイクルでの塗膜付きプレート材を用いて真空成形を実施した点

に特徴がある。

真空成型機 { (株) 浅井製作所 (機種: FR-523) } によって、縦 400 mm、横 350 mm、深さ 35 mm の製品を製造した。

初めに上記プレート材を温度が 170℃ にまで加熱し、軟化させた。加熱時間は、約 300 秒程度で、ドローダウンの状況を観察しながら調整した。次にこのプレート材を真空圧力 50 mmHg で真空成形加工した。この際塗膜付着面が成型品の外側になるようにし、得られた成型品を NC ルーダー、プレスで切断し製品とした。

この様に得られた各サイクルごとの製品の破断面と曲げ部分に塗膜の剥がれ、クラック、艶、むら、しわなどの観察をした。また塗膜の付着性を確認するためにゴバン目試験を実施した。結果は表 93 に示した。

塗膜に異常が見られなかったのは、塗膜を構成する樹脂が熱可塑性であり成形前の余熱で十分な伸び性を持っているからであると推測される。

#### (第 54 実施例)

第 54 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第 49 実施例で得たそれぞれのサイクルでの塗膜付きプレート材を用いて真空成形を実施した点に特徴がある。

表 94 には前記第 53 実施例と同様に成形加工後の塗膜の外観と付着性の試験結果を示した。

塗膜に異常が見られなかったのは、塗膜を構成する樹脂が熱可塑性であり成形前の余熱で十分な伸び性を持っているからであると推測される。

#### (第 55 実施例)

第 55 実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第 51 実施例で得たそれぞれのサイクルでの塗膜付きプレート材を用いて真空成形を実施した点に特徴がある。

本第 55 実施例は、第 51 実施例で得たそれぞれのサイクルでの塗膜付きプレート材を用いて前記第 53 実施例と同様な装置と工程で真空成形を実施したもの

である。

成形材料がHIPS樹脂であるために余熱温度は155℃と低めにした。

表95には前記実施例と同様に成形加工後の塗膜の外観と付着性の試験結果を示した。塗膜に異常が見られなかったのは、塗膜を構成する樹脂が熱可塑性であり成形前の余熱で十分な伸び性を持っているからであると推測される。

#### (第56実施例)

第56実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、前記第52実施例で得たそれぞれのサイクルでの塗膜付きプレート材を用いて真空成形を実施した点に特徴がある。

本第56実施例は、前記第52実施例で得たそれぞれのサイクルでの塗膜付きシート材を用いて前記第55実施例と同様な装置と工程で真空成形を実施したものである。

表96には成形加工後の塗膜の外観と付着性の試験結果を示した。

塗膜に異常が見られなかったのは、塗膜を構成する樹脂が熱可塑性であり成形前の余熱で十分な伸び性を持っているからであると推測される。

#### (第57実施例)

第57実施例の塗装成型品の再生方法および再生装置は、ABS樹脂成型品の表面および裏面に印刷する点に特徴がある。

前記第4実施例の2サイクル目のABS樹脂成型品の表面を、前記塗料#10を用いて、塗装し、インキ#15（前記表16）を用いて、表面の隅に例えば「XEROX」のロゴマークをシルク印刷し、前記成型品の裏面（塗装が施していない面）に前記インキ#15を用いて、タンポ印刷（パッド印刷）によって、「成型品を構成する樹脂と、親和性を持った塗料、インキによって塗装、印刷が施してあるので、塗膜剝離や印刷の除去は行わずにリサイクルが可能な成型品」と注記した。

また、前記インキ#15によって、前記と同様タンポ印刷で、成型品を構成する樹脂の種類、塗膜、インク膜を構成する樹脂の種類、製品重量、リサイクルの

回数、リサイクルのリサイクル履歴、ULファイルNoなどのリサイクルに必要な情報をバーコード39で印刷した。これらの情報は成型品の裏面もしくは機能上問題がなければ表面にも可能である。

さらにバーコードは、前記バーコード39以外にも、2次元バーコードなども用いることが出来る。前記印刷したバーコードはバーコードリーダーによって読みとりは出来た。前記成型品を、前記第4実施例と同様に粉碎機、押し出し機、ペレタイザーでリサイクルして再ペレットを得た。このペレットを用いて、射出成型機で成形加工したところ、前記実施例と同様塗膜、インキ膜が原因と思われる赤色、黒色の異物不良、シルバーストリーク、色むら、曇りなどの不良現象は、バージン材での成形加工と差はなかった。

結果を表97に示す。

#### (第58実施例)

第58実施例の再生可能性評価方法は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成型品の主成分である熱可塑性樹脂とが、互いに親和性を持っていて、リサイクル可能な組み合わせであるかの評価を行うもので、以下のように実施するものである。塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂との親和性を評価するものである。

塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂とが親和性を持っているか、互いにリサイクル可能な組み合わせであるかどうかの評価については、一般的には、上述した方法の中のいずれかの方法を実施するか、それぞれ複数の評価結果によって総合評価することが考えられる。本第58実施例においては、ゴバン目試験を用いて親和性の評価を実施した。

初めに塗膜を構成する熱可塑性樹脂10部に対して、成型品の主成分である熱可塑性樹脂90部の重量割合で混合し、単軸または多軸の押し出し機を用いて塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂との混合樹脂ペレットを作成した。

ペレット作成の操作は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂とを、タンブラーによって均一に混合し、得られた混合樹脂を前記

押し出し機を用いて熔融混練することで、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂との混合樹脂ペレットを得た。

試験片（試料）は、上述のように押し出し機を用いて作成することが好ましいが、検体が少量の場合には、メルト・インデクサーを用いても良い。それ以外には、容器に（例えば硝子ビーカー等）上述のそれぞれの樹脂に入れ、互いの樹脂を溶融点温度以上まで加熱溶融し、10分～30分程度攪拌しながら互いの樹脂を十分に混合すると混合樹脂塊が得られた。このようにして得られた前記混合樹脂塊を粉碎した。

上述のようにして得られた塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂の混合樹脂ペレットを、大きさが600mm×600mm、板厚1mmの表面をテフロンコーティングした板（写真焼き付けの際に使用するフェロ板の様な物でも可能）の間に10g、ないし30g程度を入れて、互いの樹脂の溶融点温度まで加熱しながら1kg/cm<sup>2</sup>～500kg/cm<sup>2</sup>の圧力で加圧プレスし、前記混合樹脂とからなる通称「パンケーキ」と称される肉厚1mm程度の薄い板を作成した。

このようにして得られた「パンケーキ」に、前記表8に示されるJIS規格K 5400 8. 5. 2に準じてゴバン目状に切り込みを入れ、セロテープを貼り付けた後、一定角度で前記セロテープを剥ぎ取るゴバン目試験を行い、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂との親和性を確認した。

その結果が付着性が90/100以上の場合には、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂とは親和性があり、リサイクル可能な組み合わせである可能性が高いと判断される。

表98-2には、一例として表98-1に示される塗料用樹脂について、得られたゴバン目試験の結果が示される。表98-2中において、ゴバン目試験の結果が例えば100/100、50/100の場合は、スペースの制約から分母である100を省略して、分子である100、50のみを表示した。

また、上述したように塗料用の樹脂として使用可能であるため、成型品の主成分である熱可塑性樹脂同士の組み合わせについても前記ゴバン目試験を実施した

。

更に上述したように塗料用の樹脂として使用可能であるため、塗膜を構成する熱可塑性樹脂として前記相容（溶）化剤と成型品の主成分である熱可塑性樹脂との組み合わせについても前記ゴバン目試験を実施した。

その結果、塗料用樹脂などの分子量が比較的に小さい樹脂は、上記ゴバン目テストを実施する限り、親和性などの性質を有している。

一方成型用樹脂や、相容（溶）化剤など塗料用樹脂に比べて、分子量が比較的に大きい樹脂は、ゴバン目テストを実施する限り、親和性などの性質を有していないものもある。

#### （第 5 9 実施例）

第 5 9 実施例の再生可能性評価方法は、前記第 5 8 実施例の「パンケーキ」作成の際に使用したペレットの一部を用いて、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と成型品の主成分である熱可塑性樹脂とを混合して成形した試験片を T E M 観察して再生可能性を評価するもので、T E M 写真により成型品の主成分である熱可塑性樹脂中における塗膜を構成する熱可塑性樹脂の形状および分散状態により評価するものである。

図 1 7 は、塗膜を構成する樹脂として熱可塑性アクリル樹脂（大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック A - 1 6 6）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂として H I P S 樹脂（旭化成工業（株）製 ハイインパクトポリスチレン樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン 4 9 5）を用いて成形した試験片について、上記観察をして撮影した T E M 写真である。

T E M 写真の観察結果から、塗膜を構成する樹脂である熱可塑性アクリル樹脂は、成型品の主成分である H I P S 樹脂中の P S 樹脂内に均一に単分散し、一部は長円化し、樹脂の流れ方向に配向を示している。それぞれの樹脂の界面には剥がれや欠落は見られないので、親和性を示し、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図18は、塗膜を構成する樹脂として熱可塑性アクリル樹脂（大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック A-166）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてABS樹脂（旭化成工業（株）製 ABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 120）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

上記TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する樹脂である熱可塑性アクリル樹脂は、成型品の主成分である、ABS樹脂中のAS樹脂内に均一に単分散し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、親和性を示し、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図19は、塗膜を構成する樹脂として熱可塑性アクリル樹脂（大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック A-166）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPC樹脂（帝人化成（株）製 ポリカーボネート樹脂 商品名、及びグレード；パンライト 1250）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する樹脂である熱可塑性アクリル樹脂は、PC樹脂内に均一に球形に単分散し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、親和性を示し、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図20は、塗膜を構成する樹脂として熱可塑性アクリル樹脂（大日本インキ化学工業（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；アクリディック A-166）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPVC樹脂（理研ビニル工業（株）製 硬質塩化ビニル樹脂 商品名、及びグレード；VBV 0006F（射出成型用グレード））を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

図21は前記検体である試験片を、オスmium酸（ $OsO_4$ ）で染色処理したものに、更にルテニウム酸（ $RuO_4$ ）を用いて染色を実施するとともに、更に10,000倍に拡大したものである。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する樹脂である熱可塑性アクリル樹脂



は、PVC樹脂内に分散し、それぞれの界面には剥がれが観察され、更に塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図22は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレン変性アクリル樹脂（三菱レイヨン（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；ダイヤナール BR-52）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてHIPS樹脂（旭化成工業（株）製 ハイインパクトポリスチレン樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン 495）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂は、HIPS樹脂中のPS樹脂内に多くは相溶し、また、一部は均一に単分散し、親和性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図23は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレン変性アクリル樹脂（三菱レイヨン（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；ダイヤナール BR-52）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてABS樹脂（旭化成工業（株）製 ABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 120）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂は、ABS樹脂中のAS樹脂内に細かく均一に球状形状で単分散し、親和性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図24は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂として塩素化ポリプロピレン樹脂（日本製紙（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；スーパークロン 224H）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPP樹脂（日本ポリオレフィン（株）製 ポリプロピレン樹脂 商品名、及びグレード；ジェイアロマ

ー MK 5 4 1} を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂である塩素化ポリプロピレン樹脂はPP樹脂内に均一には分散せず、一部には塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図25は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレン変性アクリル樹脂 {三菱レイヨン (株) 製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; ダイナール BR-52} を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPVC樹脂 {理研ビニル工業 (株) 製 硬質塩化ビニル樹脂 商品名、及びグレード; VBV 0006F (射出成型用グレード)} を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。染色処理はルテニウム酸 ( $\text{RuO}_4$ ) で実施した。

図26は前記図25の検体である試験片を、オスミウム酸 ( $\text{OsO}_4$ ) で染色したものに、更にルテニウム酸 ( $\text{RuO}_4$ ) によって染色したものである。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂は、PVC樹脂中に分散しているが、それぞれの界面には剥がれが観察され、更に塗膜を構成する樹脂の欠落が見られ、親和性を示さないので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図27は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレン変性アクリル樹脂 {三菱レイヨン (株) 製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; ダイナール BR-52} を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPP樹脂 {日本ポリオレフィン (株) 製 ポリプロピレン樹脂 商品名、及びグレード; ジェイアロマー MK 5 4 1} を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂は、PP樹脂中に分散しており、界面に剥がれは見られないが、リサイクル可能な組み合わせかどうかはTEM写真から直ちに判断することが出来ない。

図 28 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレン変性アクリル樹脂（三菱レイヨン（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；ダイヤナールBR-52）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPC樹脂（帝人化成（株）製 ポリカーボネート樹脂 商品名、及びグレード；パンライト 1250）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレン変性アクリル樹脂は、PC樹脂内に均一に、しかも球形に単分散し、相容性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 29 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレンアクリルエマルジョン（エマルジョン以下同様）（（株）トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；XA-4408）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてHIPS樹脂（旭化成工業（株）製 ハイインパクトポリスチレン樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン 495）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレンアクリルエマルジョンは、HIPS樹脂中のPS樹脂内に均一に分散し、相容性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 30 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレンアクリルエマルジョン（エマルジョン）（（株）トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；XA-4408）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてABS樹脂（旭化成工業（株）製 ABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 120）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレンアクリルエマルジョンは、ABS樹脂中のAS樹脂内に多くは相溶し、また、一部は

均一に分散し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 3 1 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレンアクリルエマルジョン（株）トウペ製の塗料用樹脂（商品名、及びグレード；XA-4408）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてポリプロピレン樹脂（日本ポリオレフィン（株）製、ポリプロピレン樹脂（商品名、及びグレード；ジェイアロマー MK541）を用いて成形した試験片について、上記撮影をした TEM 写真である。

TEM 写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレンアクリルエマルジョンは PP 樹脂内に均一な分散をして、界面に剥がれは見られない。界面で黒くなっている部分が観察されるのは、前記 PP 樹脂の一部が前記塗料を構成する樹脂に取り込まれ親和性を示していると判断される。

表 9 8 の付着性の結果は親和性はない結果（熱が加わらない）が出ているが、実際に熱を加えて評価をした TEM 写真からは、リサイクル可能な組み合わせと判断出来る。

図 3 2 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレンアクリルエマルジョン（株）トウペ製の塗料用樹脂（商品名、及びグレード；XA-4408）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂として PVC 樹脂（理研ビニル工業（株）製、硬質塩化ビニル樹脂（商品名、及びグレード；VBV 0006F（射出成形用グレード））を用いて成形した試験片について、上記撮影をした TEM 写真である。

図 3 2 は検体である試験片をルテニウム酸（ $\text{RuO}_4$ ）によって染色したものである。TEM 写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレンアクリルエマルジョンは、PVC 樹脂内に分散し、それぞれの界面には剥がれが観察され、更に塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図 3 3 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてスチレンアクリルエマルジョン{(株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; X A - 4 4 0 8}を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてP C樹脂{帝人化成(株)製ポリカーボネート樹脂 商品名、及びグレード; パンライト 1 2 5 0}を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたT E M写真である。

T E M写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるスチレンアクリルエマルジョンは、P C樹脂内に均一に、しかも球形に単分散し、相容性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 3 4 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてアクリルエマルジョン{(株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; X A - 2 4 0 9}を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてH I P S樹脂{旭化成工業(株)製 ハイインパクトポリスチレン樹脂 商品名、及びグレード; スタイロン 4 9 5}を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたT E M写真である。

T E M写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるアクリルエマルジョンは、H I P S樹脂中のP S樹脂内に分散し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 3 5 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてアクリルエマルジョン{(株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; X A - 2 4 0 9}を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてA B S樹脂{旭化成工業(株)製 A B S樹脂 商品名、及びグレード; スタイラック 1 2 0}を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたT E M写真である。

T E M写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるアクリルエマルジョンは、A B S樹脂中のA S樹脂内に分散し、親和性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 3 6 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてアクリルエマルジョン { (株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; X A - 2 4 0 9 } を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂として P P 樹脂 { 日本ポリオレフィン (株) 製 ポリプロピレン樹脂 商品名、及びグレード; ジェイアロマー MK 5 4 1 } を用いて成形した試験片について、上記撮影をした T E M 写真の観察結果である。

T E M 写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるアクリルエマルジョンは、P P 樹脂内に均一には分散せず、一部には塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図 3 7 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてアクリルエマルジョン { (株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; X A - 2 4 0 9 } を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂として P C 樹脂 { 帝人化成 (株) 製 ポリカーボネート樹脂 商品名、及びグレード; パンライト 1 2 5 0 } を用いて成形した試験片について、上記撮影をした T E M 写真である。

T E M 写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるアクリルエマルジョンは、P C 樹脂内に均一に分散し、しかも球形に単分散し、相容性を示し、それぞれの界面には剥がれは見られないので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 3 8 は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂としてアクリルエマルジョン { (株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード; X A - 2 4 0 9 } を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂として P A 樹脂 { 旭化成工業 (株) 製 ナイロン樹脂 商品名、及びグレード; レオナ 1 3 0 0 S } を用いて成形した試験片について、上記撮影をした T E M 写真である。

T E M 写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂であるアクリルエマルジョンは、P A 樹脂内に完全に分子レベルで相溶しているので、リサイクル可能な組み合わせであると判断される。

図 3 9 は、塗膜を構成する熱可塑性を示す樹脂であるウレタンエマルジョン {

(株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；G L トップU} を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてH I P S樹脂 {旭化成工業(株) 製 ハイインパクトポリスチレン樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン 4 9 5} を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたT E M写真である。界面の剥がれ、塗膜を構成する熱可塑性樹脂の欠落が鮮明に観察出来る。

T E M写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性を示す樹脂であるウレタンエマルジョンは、H I P S樹脂中のP S樹脂内に均一に分散し、それぞれの界面には剥がれが観察され、更に塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図4 0は、塗膜を構成する熱可塑性を示す樹脂であるウレタンエマルジョン { (株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；G L トップU} を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてA B S樹脂 {旭化成工業(株) 製、A B S樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 1 2 0} を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたT E M写真である。

T E M写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性を示す樹脂であるウレタンエマルジョンは、A B S樹脂中のA S樹脂内に均一に分散し、それぞれの界面には剥がれが観察され、更に塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではないと判断される。

図4 1は、塗膜を構成する熱可塑性を示す樹脂であるウレタンエマルジョン { (株) トウペ製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；G L トップU} を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてP V C樹脂 {理研ビニル工業(株) 製 硬質塩化ビニル樹脂 商品名、及びグレード；V B V 0 0 0 6 F (射出成型用グレード)} を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたT E M写真である。

T E M写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性を示す樹脂であるウレタンエマルジョンは、P V C樹脂内に分散し、界面には剥がれが観察され、更に塗膜を構成する樹脂の欠落が見られるので、リサイクル可能な組み合わせではない

と判断される。

図42は、塗膜を構成する熱可塑性樹脂として塩素化ポリプロピレン樹脂（三菱レイヨン（株）製の塗料用樹脂 商品名、及びグレード；ダイヤナール JR1487）を用いて、成型品の主成分である熱可塑性樹脂としてPP樹脂（日本ポリオレフィン（株）製 ポリプロピレン樹脂 商品名、及びグレード；ジェイアロマー MK541）を用いて成形した試験片について、上記撮影をしたTEM写真である。

TEM写真の観察結果から、塗膜を構成する熱可塑性樹脂である塩素化ポリプロピレン樹脂は、PP樹脂内に均一に分散し、それぞれの界面には剥がれが見られない。塗膜を構成する樹脂の欠落も見られないので、リサイクル可能な組み合わせである。

図6から図9、および図17から図42までにおいて、図中の染色処理剤、 $\text{OsO}_4$  は、オスミウム酸（ $\text{OsO}_4$ ）だけの染色、 $\text{RuO}_4$  は、ルテニウム酸（ $\text{RuO}_4$ ）だけの染色、 $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$  は、オスミウム酸（ $\text{OsO}_4$ ）で染色した検体を、更にルテニウム酸（ $\text{RuO}_4$ ）を用いて再染色したことを表す。

#### （第60実施例）

第60実施例の再生可能性評価方法は、表99-1に記載した#101から#151の塗膜を構成する樹脂によって作成したクリアー塗料を用いて表99-2に示したABS、HIPS、スチレン変性PPO（E）・・・などの熱可塑性樹脂成型品それぞれに塗装を施し造膜された塗膜の付着性を、前記表8に示されるJIS K 5400 8.5.2に従いゴバン目試験を実施した。

塗膜の付着性の判定の結果、付着性が90/100以上ある場合（（表中に「◎」、及び「○」で示した）分母の100は省略してある。）には、塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成型品の主成分である熱可塑性樹脂とは親和性が高く、リサイクル性を備えている可能性が高いと評価した。

表99-1～3には上述の塗料樹脂の種類、試験結果、記事を示した。



### (第 6 1 実施例)

第 6 1 実施例の再生可能性評価方法は、前記第 4 実施例と同様に成形加工した成型品に塗装した塗膜付き成型品を再生した樹脂ペレットを、再び成形加工し塗装して粉碎してペレット化するという成形材料のリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として旭化成工業（株）製 A B S 樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック 1 9 1 を用い、再生可能な塗料には塗料 # 1 4 9 （溶剤として、表 7 に示すシンナー S 2 を使用）、塗料 # 1 5 1 （希釈用の溶剤には、脱イオン水を使用）、塗料 # 1 4 9 M t （「M t」はメタリックを意味する。溶剤として、表 7 に示すシンナー S 2 を使用）をそれぞれ用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより 2 5 5 ℃、2 5 0 ℃、2 4 5 ℃、2 4 0 ℃、2 3 0 ℃と、比較例の熱硬化性ウレタン塗料、塗装を施さないでリサイクルした場合など、総て共通であった。

表 1 0 0 - 2、表 1 0 1、表 1 0 2 にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として前記 A B S 樹脂に何も塗装しないでリサイクルした場合の結果を表 1 0 3 に示した。また熱硬化性ウレタン樹脂塗料には、トウペ（株）製 ウレタン樹脂（1 0 : 1）塗料 商品名、及びグレード；リファイン 2 K と、ミカサペイント（株）製 ウレタン樹脂（4 : 1）塗料 商品名、及びグレード；B M U - 5 をそれぞれ用いた場合の結果を表 1 0 4、表 1 0 5 に示した。

各表 1 0 0 - 2 ~ 1 2 2 におけるそれぞれの試験項目、試験方法、要求値、単位は、表 1 0 0 - 1 すなわち前記表 8、表 9 に示されるもので、前記表 1 0 0 - 2 ~ 表 1 2 6 において、各試験項目は、スペースの制約から前記表 1 0 0 - 1 に示される記号 B 1 ~ B 1 7、および C 1 ~ C 1 4 として示される。

### (第 6 2 実施例)

第 6 2 実施例の再生可能性評価方法は、前記第 6 1 実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験その他の前記表 8 および表 9 に示される各評

価試験を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として旭化成工業（株）製 HIPS樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン 492を用い、再生可能な塗料には塗料#149、塗料#151をそれぞれ用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより250℃、240℃、230℃、220℃、200℃と比較例の熱硬化性ウレタン塗料、塗装を施さないでリサイクルした場合など総て共通であった。

表106、表107にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として前記HIPS成型品に何も塗装しないでリサイクルした場合の結果を表108に示した。また熱硬化性ウレタン樹脂塗料には、トウペ（株）製 ウレタン樹脂（10：1）塗料 商品名、及びグレード；リファイン 2Kと、ミカサペイント（株）製 ウレタン樹脂（4：1）塗料 商品名、及びグレード；BMU-5}を塗装してリサイクルした場合、それぞれの結果を表109、表110に示した。

#### （第63実施例）

第63実施例の再生可能性評価方法は、前記第61実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として旭化成工業（株）製 スチレン変性PPO（E）樹脂 商品名、及びグレード；Xyron 100Zを用い、再生可能な塗料には塗料#149を用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより260℃、250℃、240℃、220℃、200℃であった。

表111にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として何も塗装しないでリサイクルした場合の結果を表112に示した。

#### （第64実施例）

第64実施例の再生可能性評価方法は、前記第61実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験その他を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として旭化成工業（株）製 難燃HIPS樹脂 商品名、及びグレード；スタイロン VS741を用い、塗料には#149を用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度は250℃、240℃、230℃、220℃、200℃であった。

表113にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として何も塗装しないでリサイクルした場合の結果を表114に示した。

#### （第65実施例）

第65実施例の再生可能性評価方法は、前記第61実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験その他を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として旭化成工業（株）製難燃ABS樹脂 商品名、及びグレード；スタイラック VA58を用い、再生可能な塗料には塗料#149を用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより250℃、240℃、230℃、220℃、200℃であった。

表115にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として何も塗装しないでリサイクルした場合の結果を表116に示した。

#### （第66実施例）

第66実施例の再生可能性評価方法は、前記第61実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験その他を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として宇部サイコン（株）製 難燃ABS樹脂 商品名、及びグレード；サイコラック ZFJ12を用い、再生可能な塗料には塗料#149を用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより250℃、240℃、230℃、220℃、200℃であった。

表117にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として何も塗装しないでリサイクルした場合の結果を表118に示した。

## (第 6 7 実施例)

第 6 7 実施例の再生可能性評価方法は、前記第 6 1 実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として日本ジーイープラスチック（株）製 PC/ABS 樹脂 商品名、及びグレード；サイコロイ C 6 2 0 0 を用い、再生可能な塗料には塗料 # 1 4 9 を用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより 2 4 5 °C, 2 2 0 °C, 2 3 0 °C, 2 0 0 °C, 2 0 0 °C と少し低めに設定をした。

前記 PC/ABS 樹脂は 1 サイクル（ターン）再生のペレット作成の押し出しの工程で、塗装の有無にかかわらず、サージング現象を起こして、ストランドがうまく押し出せずに、ペレタイズが困難であったので、表 1 1 9 には 1 サイクル（ターン）だけの性能試験結果を示す。比較例として塗装しないでリサイクルした場合の 1 サイクル（ターン）結果を表 1 2 0 に示した。

## (第 6 8 実施例)

第 6 8 実施例の再生可能性評価方法は、前記第 6 1 実施例と同様にリサイクルを繰り返し、その都度ゴバン目試験を行い、試験結果より再生可能性を評価するものである。

成形材料として日本ポリオレフィン（株）製 PP 樹脂 商品名、及びグレード；MK 4 5 4 B を用い、再生可能な塗料には塗料 # 1 3 2 （溶剤としては、表 ー 7 に示すシンナー S 3 を使用）を用いた。押し出し機のシリンダーの設定温度はヘッドより 2 4 0 °C, 2 3 0 °C, 2 2 0 °C, 2 2 0 °C, 2 1 0 °C, であった。

表 1 2 1 にはそれぞれ各サイクル（ターン）ごとの性能試験結果を示す。比較例として塗装しないでリサイクルした場合の結果を表 1 2 2 に示した。

## (第 6 9 実施例)

第 6 9 実施例は、リサイクル可能な塗料その他およびその製造に関するものである。

本実施例における塗料の製造方法、製造装置については第1実施例の場合と同様である。表123-1から表123-4には、それぞれの塗料の原材料（メーカー名、グレードなど）、溶解、分散に用いる溶剤やその他添加剤、希釈用のシンナー、成型品の主成分である熱可塑性樹脂との親和性（リサイクル性）、非親和性（非リサイクル性）を示した。また、表124にはそれぞれの塗料の塗装適性と塗膜性能を示した。塗装適性と塗膜性能の評価を実施した熱可塑性樹脂は、表124中の最下欄に示されている。表124のそれぞれの試験方法は、前記表8による。

リサイクルの評価は、それぞれの前記塗料を用いて塗装した熱可塑性樹脂成型品を、第4実施例と同様にペレタイズしたペレットを成形加工した結果を表125に示した。また、リサイクル性や、成形加工性の評価を実施した熱可塑性樹脂は表125中の最下欄に示されている。

#### （第70実施例）

第70実施例の再生可能性評価方法は、カーテンフローコーターにより表面が塗装された塗装成型品の塗装適性と塗膜性能を評価するものである。

ABSシート成型品に塗料#149を前記岩田製カップを用いて塗料粘度を20℃、38秒に調製し、岩田塗装工業（株）製のフローコーター塗装機（型式；FL-S3F）で、ラインスピードを70m/分とし、塗布量は70～100g/m<sup>2</sup>に調製して塗装が行われた。

得られた塗装品の乾燥膜厚は、15～18μmであり、再生可能な塗膜付き成型品での塗装適性と塗膜性能を、前記表9に示される試験方法に従い評価して、その結果を表126に示した。

#### （第71実施例）

第71実施例の再生可能性評価方法は、カーテンフローコーターにより表面が塗装された塗装成型品の塗装適性と塗膜性能を評価するものである。

ABSシート成型品に塗料#149の塗料を前記岩田製カップを用いて塗料粘度を20℃、30秒に調製し、望月機械工業（株）製 ナチュラルロールコータ

一塗装機で、ラインスピードを60 m/分とし、塗布量を50～60 g/m<sup>2</sup>に調製し3回塗装した。

得られた塗装品の乾燥膜厚は、8～10 μmであり、再生可能な塗膜付き成型品での塗装適性と塗膜性能を、前記表8に示される試験方法に従い評価して、その結果を表127に示した。

#### (第72実施例)

第72実施例の塗装方法および塗装装置は、熱可塑性樹脂粉体塗料（以下、「熱可塑性樹脂粉体塗料」、あるいは単に「粉体塗料」と称する）の粉体塗装の実施例を示す。

初めに熱可塑性樹脂粉体塗料を用いる粉体塗装の原理を、図43を用いて説明する。粉体塗料①は、平均粒径20～100 μm程度に微粉化した塗料を構成する樹脂が熱可塑性樹脂によって作られている熱可塑性樹脂粉体塗料である。高圧ガスプラグ③は、大気圧以上に圧縮された高圧ガスの発生装置につながれている。高圧ガスを装置内に流すと細管④はベンチュリー管の原理によって管内、及びホース②内は負圧となり、粉体塗料①を吸い上げる。管内に吸い上げられた粉体塗料①は、塗料加速管⑤内で高圧ガスの流速に乗って加速されプラスチック成型品表面に達して衝突する。衝突の際、粉体塗料①の粒子の持っている運動エネルギーの一部は熱エネルギーに変換され、この熱エネルギーが粉体塗料①の粒子を熱溶融させると共に、成型品を構成する熱可塑性樹脂表面も熱溶融させ、互いの樹脂は付着し、造膜（成膜）する。

装置は粉体塗料①を装置内に送り込むホース②と、高圧のガスと取り込む口（高圧ガスカプラ③）と、塗料加速管⑤、塗料量調整バルブ⑧、及びベンチュリー管部④、及びノズル先端部で高圧の気体が断熱膨張することによって生じる、急激な温度低下を防止する目的で温度コントローラー付きのヒーター⑨から構成されている。又、造膜しなかった塗料粒子は回収装置⑩によって回収される。塗料の回収率は、約90%に達した。

次に熱可塑性樹脂粉体塗料の製造方法を示す。

表128に示す材料を予備混合機で混合し、つづいて加熱混練機（エクストル

ーダー)にて100～120℃で加熱混練して、ペレットを得た。前記ペレットにドライアイスを用いて10wt%混合し、微粉碎して、平均粒径35μmの粉体塗料#121Pwを得た。

本第72実施例では、前記粉体塗料#121Pwを、250kg/cm<sup>2</sup>に圧縮された不活性な高圧窒素ガスを用いて、前記粉体塗料#121Pwを音速の50～85%程度に加速し、前記第4実施例における1サイクル(ターン)目の成型品の表面に衝突させ造膜させた。

前記のようにして得られた再生可能な塗膜付き成型品での塗装適性と塗膜性能を、前記表8に示される試験方法に従い評価して、その結果を表129に示した。

このようにして得られた第72実施例の再生可能な粉体塗料の塗膜付き成型品を、前記第4実施例と同様に再生して得られた再生樹脂ペレットを用いて、成形加工性の確認実験を実施した結果、粉体塗料が混入したことに起因すると思われる成形加工上の問題は発生しなかった。

粉体塗料#121Pwを構成する熱可塑性樹脂と、成型品の主成分である熱可塑性樹脂と互いに親和性を有することは、前記第61実施例、第62実施例、第63実施例などのそれぞれの試験で確認されており、材料の物性には大きく寄与しないと判断したので、あえてリサイクル後の物性測定は行わなかった。

粉体塗装に用いることの出来るガスの種類は窒素ガス、炭酸ガスなどの不活性ガスが一般的である。空気、酸素などの示燃性ガス(助燃性ガス)は粉体塗料が可燃物である場合は、取扱に十分な注意が必要である。メタン、エタンなどの可燃性ガスの場合も同様に、取扱に十分な注意が必要である。また揮発性の液体を加熱することで気化させて高圧ガスとして用いる場合もある。

ここで言ういわゆる高圧ガスとは、圧力が3kg/cm<sup>2</sup>以上に圧縮された気体の総称である。

この方法な粉体塗装方法を用いれば、樹脂を溶剤によって溶解しないので、上述したような低分子量の樹脂をあえて用いる必要はない。また、無溶剤で塗装が出来るので作業環境悪化を低減するとともに、また低公害化を実現することが可

能である。

また、粉体塗料に用いる樹脂は上述の熱可塑性樹脂（塗料用樹脂、成形加工用の樹脂、相容（溶）化剤などの有機高分子（ポリマー））ならば、分子量の大きさにかわらず殆どのものが可能であるが、塗膜性能などから考慮して、樹脂の溶融温度が60℃以上の樹脂が望ましい。溶融温度は高い場合には、ガスの圧力を高くし、粉体塗料の速度を上げること、予め粉体塗料の温度を少し上げておくこと、被塗装物の表面の温度を上げておくこと、塗装雰囲気温度を上げておくことなどによって塗装が可能である。

前記のような粉体塗料の加速には、高圧ガスを用いる以外には、静電誘導を用いても実施することが出来る。

### （第73実施例）

第73実施例は、樹脂に使用される難燃剤がノンハロゲン、アンチモンフリーに関する規制に対応するように、以下にスチレン変性PPO（E）で実施するものである。

難燃ABSの場合には前記記載の難燃剤、難燃助剤、などを添加しなければならず、前記規制への対応は困難であると言われている。実際に前記規制に対応している成形材料として一般的なものにPC/ABS樹脂（例えば、日本ジーイープラスチック（株）製 PC/ABS樹脂 商品名；サイコロイ C6200）があるが、実際リサイクルを行ってみると、塗装の有無にかかわらず、前記第18ないし第25実施例の場合と異なり、PC樹脂とABS樹脂との混合比率が異なるのか、成型時にPCとABSとの構造のバランスがくずれ、あるいはPCが熱による加水分解をするなどの結果、ペレタイズが前記第4実施例と同様な装置、方法を用いた場合、押し出し機の樹脂の押し出し量に変化し、いわゆるサージング現象が発生してペレット化が困難になる。

また相容（溶）化剤（日本油脂（株）製の相容（溶）化剤 商品名、及びグレード；モディパー CT120, CT121, CT134, CH430）をそれぞれ5wt%添加したがサージング現象は収まらなかった。

前記サージングの為にペレット化（「ペレタイズ」とも言う）が出来ないので



、ホットカット装置を用いてペレット化した。

表 1 3 0 に示す物性はサージング現象防止の為の前記添加剤は使用していないでホットカットを用いた場合の結果である。

熱履歴による熱劣化が少なく、再生が比較的容易に出来て、前記規制に対応可能な樹脂の一つに、スチレン変性 P P O ( E ) 樹脂があるが、スチレン変性 P P O ( E ) 樹脂は耐候性が悪いため、カバー（筐体）などの光劣化を受けやすい製品に適用されない場合がある。しかし耐候性が悪いスチレン変性 P P O ( E ) 樹脂成型品の表面に塗装を施せば、この耐候性が悪い問題は解決されると同時に、塗膜に親水性を持っている樹脂やその他添加剤が含まれている場合や、無機物（たとえば顔料など）などが多く含まれている場合には帯電しにくく、帯電による汚れが少なくなる。更に上塗に用いる塗料を構成する樹脂が熱可塑性樹脂たとえば、スチレン変性アクリル樹脂など成型品の主成分である、スチレン変性 P P O ( E ) 樹脂との間に親和性を持っていれば、繰り返しリサイクルが可能となる。

以下表 1 3 0 には白色に調色された前記難燃 A B S 樹脂（宇部サイコン（株）製の難燃 A B S 樹脂 商品名；サイコラック Z F J 1 2）、P C / A B S 樹脂（日本ジーイープラスチック（株）製の P C / A B S 樹脂 商品名；サイコロイ C 6 2 0 0）、スチレン変性 P P O ( E ) 樹脂（旭化成工業（株）製のスチレン変性 P P O ( E ) 樹脂 商品名；X y r o n 1 0 0 Z）で成形加工したテストピース成型品、及び前記スチレン変性 P P O ( E ) 樹脂のテストピース成型品に塗料 # 1 4 9 を用いて塗装した塗膜付きテストピース成型品、スチレン変性 P P O ( E ) 樹脂のテストピース成型品にウレタン樹脂（1 0 : 1）塗料を用いて塗装した塗膜付きテストピース成型品、それぞれのフェードメーターでの耐候性促進試験結果を示す。試験方法は、前記表 8 における J I S 規格 K 5 4 0 0 9 . 7 . 2 に準ずる。

前記表 1 3 0 の物性測定結果、及び上記耐候性測定結果などより総合的に判断をすると、スチレン変性 P P O ( E ) に塗装を施した場合には、耐候性は十分であって、前記規制を十分にクリアーし、同時にリサイクル性も備えていることが

わかる。

#### (第 7 4 実施例)

前記第 2 6 および第 2 7 実施例においては、ABS 樹脂に PET 樹脂を混合することを述べたが、本 7 4 実施例は、リサイクル時において、更に相容 (溶) 化剤を用いて ABS/PET アロイ樹脂の物性を向上させるものである。

前記第 2 6 実施例で得た ABS/PET アロイ樹脂 (塗料 # 1 0 の塗膜が親和しているペレット) に、相容 (溶) 化剤 (日本油脂 (株) 製の相容 (溶) 化剤 商品名、及びグレード; モディパー A 4 4 1 0 [構造; E/GMA-g-PS AN = {5 0 / 5 0 (wt)}]) を 5 wt % 添加 (この場合には、前記タンブラーを用いて混合した) した場合の、アイゾット衝撃強度の測定結果を表 1 3 1 に示した。また比較例として、何も添加しない場合の結果も示した。

更にまた、ウェルド部分のアイゾット衝撃強度が向上した結果を表 1 3 2 に示した。また、JIS 規格 K 7 2 0 3 に準じて、曲げ強さを測定したところ、相容 (溶) 化剤無添加のものは、たわみ量が 7 mm に達した点で、ウェルド部が破断したのに対して、相容 (溶) 化剤を 5 wt % 添加したものは、たわみ量が 5 0 mm に達してもウェルド部は破断しなかった。

表 1 3 1、表 1 3 2 における、アイゾット衝撃強度の測定は JIS 規格 K 7 1 1 0 に準じて、ノッチ付き、1 / 8 インチ厚で実施した。

#### (第 7 5 実施例)

第 7 5 実施例は、リサイクル時に、リサイクルの熱履歴を受けることで物性低下した前記第 1 6 実施例のスチレン変性 PPO (E) 樹脂 (塗料 # 1 0 で塗装を施した 1 ターン目の再生ペレットに) に、前記 PET ボトルの再生ペレットをリサイクル助剤として添加し、物性の向上を狙うものである

図 4 4 は、前記再生したスチレン変性 PPO (E) 4 0 wt % に、前記再生した PET 樹脂を 6 0 wt % 混合し、射出成形加工で得た成型品破断面の SEM 写真である。PET 樹脂中に、スチレン変性 PPO (E) 樹脂が球状となって分散しているのが観察される。

## (第 7 6 実施例)

図 4 5 は、前記再生したスチレン変性 P P O ( E ) 4 0 w t % に対して前記再生した P E T 樹脂を 6 0 w t % 混合して、更に添加した再生 P E T 樹脂のスチレン変性 P P O ( E ) 樹脂内での構造や形態 (モルフォロジー) を変えるため (微細分化するため) に相容 (溶) 化剤として、(日本油脂 (株) 製の相容 (溶) 化剤 E / G M A : 8 5 / 1 5 ( w t ) } を 1 0 w t % 添加して得られた混合樹脂を用いて射出成形加工して得られた成型品の破断面の S E M 写真である。

前記第 7 5 実施例と比較して、P E T 樹脂中のスチレン変性 P P O ( E ) 樹脂が微細球状となっているのが観察される。

## (第 7 7 実施例)

第 7 7 実施例は、前記第 7 6 実施例の相容 (溶) 化剤を [日本油脂 (株) 製相容 (溶) 化剤 モディパー A 4 1 0 0 { E / G M A - g - P S t = { 7 0 / 3 0 ( w t ) } } ] に変えたもので、添加量は同様の 1 0 w t % である。

前記第 7 6 実施例よりも更に P E T 樹脂中のスチレン変性 P P O ( E ) 樹脂が微細分散化されていることが図 4 6 から観察される。

## (第 7 8 実施例)

第 7 8 実施例は、前記第 7 6 実施例の相容 (溶) 化剤を [日本油脂 (株) 製の相容 (溶) 化剤 モディパー A 4 1 0 1 { E / G M A - g - P S t = { 5 0 / 5 0 ( w t ) } } ] に変えたもので、添加量は同様の 1 0 w t % である。

前記第 7 7 実施例よりも更に P E T 樹脂中のスチレン変性 P P O ( E ) 樹脂が、更に微細分散化されていることが図 4 7 から観察される。

## (第 7 9 実施例)

第 7 9 実施例は、前記第 7 6 実施例から第 7 8 実施例で得た混合樹脂それぞれの機械的な物性を表 1 3 3 に示した。

表 1 3 3 中で、

\* 3 1 ) 変位が試験片の厚みの 1 . 5 倍に達する前に破断。

\* 3 2) 規定たわみ曲げ強さ (変位が試験片の厚みの 1.5 倍に達しても破断せず)

を示す。

#### (第 8 0 実施例)

第 8 0 実施例は、塗料用樹脂の構造や形態 (モルフォロジー) を変えるために、相容 (溶) 化剤を用いたものである。

成型品の主成分である熱可塑製樹脂中に、塗膜を構成する熱可塑性樹脂が単分散し、相容 (溶) することは上述した。この際に塗膜を構成する熱可塑性樹脂は例えばスチレン変性アクリル樹脂は H I P S や A B S の中で、長円化し、配向をしている。また図 2 8 では P C 樹脂中のスチレン変性アクリル樹脂は球形を成していることを示した。

図 4 8 は、A B S 樹脂 6 0 w t % に、スチレン変性アクリル樹脂 4 0 w t % を混合した樹脂を成形した射出成型品の破断面の S E M 写真である。

図 4 9 は、前記 A B S / スチレン変性アクリル樹脂 (塗料 # 1 4 9 を構成する熱可塑性樹脂) { 6 0 / 4 0 ( w t % ) } の混合樹脂に、更に塗料用樹脂の構造や形態 (モルフォロジー) を変えるため (微細分化するため) に相容 (溶) 化剤 [ 日本油脂 (株) 製の相容 (溶) 化剤 モディパー B T 2 0 0 { P ( A N - r - S t ) - b - P M M A = { 1 0 / 2 0 / 7 0 ( w t ) } } ] を添加した樹脂の射出成型品の破断面の S E M 写真である。

図 4 8 では、塗料用樹脂であるスチレン変性 (変成) アクリル樹脂が板状であるのに対して、図 4 9 では球形になっているのが観察される。

#### (第 8 1 実施例)

第 8 1 実施例は、リサイクル助剤に関する実施例である。

リサイクル助剤とは、塗膜を構成する樹脂の構造や形態をペレタイズ時、あるいは成形加工時に変化させたり、樹脂の流動性を改善して成形加工をしやすくしたり、前記第 2 6 実施例のように P E T ボトルの再生樹脂などの他の樹脂とのアロイを製造する際に添加する相容 (溶) 化剤や、前記第 8 0 実施例などに示した

ように樹脂の構造や形態を変えたり、成形時に成型品の表層あるいは表面に移行して塗膜の付着性を向上させたり、その他上述したような性質を持つ物質の総称である。

前記第 6 1 実施例における表 1 0 0, 1 0 5, 1 0 6, 1 0 7 などから明らかに、リサイクルを繰り返すと成形材料の物性の低下が見られる（特にアイゾット衝撃強度の低下が大きい）。

この問題を解決する手段として、リサイクル 1 回目, 2 回目, 3 回目それぞれの樹脂ペレットに {旭化成工業 (株) 製ハイラバーの A B S 樹脂 商品名、及びグレード; スタイラック 1 9 1 F} を、リサイクル 1 回目の樹脂には 2 0 w t %、リサイクル 2 回目の樹脂には 3 0 w t %、リサイクル 3 回目の樹脂には 3 0 w t %を前記第 1 8 実施例で使したのと同一のタンブラーを用いてタンブリングし混合樹脂ペレットを得た。この混合樹脂ペレットを前記表 9 記載の方法にもとづき、それぞれの物性を測定した結果を、表 1 3 4 に示す。

#### (第 8 2 実施例)

第 8 2 実施例は、前記第 6 2 実施例の H I P S 樹脂のそれぞれのリサイクルのサイクルごとのペレットに、前記第 8 1 実施例と同様にしてリサイクル助剤として {旭化成工業 (株) 製のハイラバー H I P S 樹脂 商品名、及びグレード; スタイロン 8 6 7 2} を、リサイクル 1 回目の樹脂には 3 0 w t %、リサイクル 2 回目の樹脂には 4 0 w t %、リサイクル 3 回目の樹脂には 3 0 w t %を混合した混合樹脂ペレットを、前記表 9 記載の方法にもとづきそれぞれの物性を測定した結果を表 1 3 5 に示す。

#### (第 8 3 実施例)

第 8 3 実施例は、前記第 6 3 実施例のスチレン変性 P P O (E) 樹脂、それぞれのリサイクルのサイクルごとのペレットに、前記第 8 2 実施例と同様にしてリサイクル助剤として、ヴァージン材である {旭化成工業 (株) 製のスチレン変性 P P O (E) 樹脂 商品名; X y r o n 1 0 0 Z} を、リサイクル 1 回目の樹脂には 3 0 w t %、リサイクル 2 回目の樹脂には 3 0 w t %、リサイクル 3 回目

の樹脂には 30 wt % をそれぞれ混合した混合樹脂ペレットを、前記表 9 記載の方法にもとづき、それぞれの物性を測定した結果を、表 136 に示す。

#### (第 84 実施例)

第 84 実施例は、リサイクル可能な熱可塑性塗膜が、市販の洗浄薬品（汚れを除去するために用いるクリーナー）以下、「薬品」と称する。）によって犯されるか否かの評価試験をした結果である。

試験方法は、塗装後に 48 時間経過した塗膜付き成型品の塗膜表面を、後述の表 137 中の薬品を少量綿花につけて、塗膜表面を往復 50 回ラビングした。押しつける圧力は  $500 \text{ g/cm}^2$  とした。

それぞれの薬品で塗膜がどの程度犯される（溶解してしまうことなど）か、評価を実施した。結果を表 137 に示す。尚、比較例として、熱硬化性ウレタン樹脂（10 : 1）塗膜でも同様な評価を行った。

上記表 137 中の記号説明は、

記号説明）○；塗膜に変化無し。

△；塗膜に光沢が出る。

×；塗膜が薬品によって犯され、成型品の表面が露出する。

\* 33) (株) カシュエ製 熱硬化性ウレタン塗料（商品名、及びグレード；ストロン #100）である。

#### (第 85 実施例)

第 85 実施例は、ブロー成形の実施例である。

PP 樹脂（日本ポリオレフィン（株）製のブローグレードの PP 樹脂（ランダムコポリマー） 商品名、及びグレード；ジェイアロマー SG510）を用いて、ブロー成形機は（株）プラコー製 型式；S-50N-D 型を使用した。

前記の成形材料と、ブロー成形機を用いて、500 ml の広口薬品瓶を成形した。成形条件は、加熱シリンダーの設定温度は 210℃、205℃、200℃、195℃に設定した、結果熔融樹脂温度は 195℃であった。ブローには、エアを用いて圧力は  $5 \text{ kg/cm}^2$ 、時間は 10 秒と設定した。

前記成形した広口薬品瓶成型品にバーナー処理（フレイム処理）をして、インク # 1 1 3 i n k で前記広口薬品瓶表面に、ローラーブラシを用いてベタ印刷をした。

前記印刷をした印刷膜付き広口薬品瓶成型品を前記第 4 実施例と同様な装置、方法を用いてペレタイズした。

前記ペレット化した P P リサイクル（再生）材料を用いて再び前記と同様な成形機、金型を用いて同形状の広口薬品瓶を成型したところ、第一回目の成形加工、及びリサイクル時の熱によって、物性の低下（メルトフローのアップ）を生じて、上述のバージン材での成形条件ではドローダウンを生じて成形加工は困難であった。その為に、パリソンコントロールをして、ドローダウンを回避した。

リサイクルの結果において、インク膜が混入したことに起因すると思われる重量のバラツキ、偏肉、光沢ムラ、焼けなどの成形上の不良発生は認められなかった。

また、前記のリサイクル材に、リサイクル助剤として、前記 P P 樹脂のバージン材を 5 0 w t % 前記のタンブラーを用いて混合した樹脂を使用したところ、前記のドローダウンの発生は起きなかった。

また、前記の P P リサイクル材料に、成形性改善を目的としたリサイクル助剤として、射出成型用の P P 樹脂（日本ポリオレフィン（株）製のインジェクショングレード用の P P 樹脂（ランダムコポリマー） 商品名、及びグレード；ジェイアロマー MG 4 1 0）を 5 0 % 混合し、流動性を改良して、前記第 4 実施例と同様な装置、金型を用いて射出成形して、成型品を得た。結果インクの混入に起因すると思われる焼け、シルバー・ストリークなどの不良現象の発生は認められなかった。

上述の実施形態および実施例は、説明のために例示したもので、本発明としてはそれらに限定されるものではなく、特許請求の範囲、発明の詳細な説明および図面の記載から当業者が認識することが出来る本発明の技術的思想に反しない限り、変更および付加が可能である。

## 産業上の利用可能性

塗膜が付着した塗装成型品のリサイクルを可能にして、リサイクルにおける物性の低下を抑制するとともに、特殊な工程を不要にし、容易かつ安価なリサイクルを可能にして、資源の有効活用を実現する。



表1

(ミルベース)

原材料	割合 {重量 (k g) }
ワニス (A)	24
酸化チタン	8
黄色酸化鉄	0.05
カーボンブラック	0.01
炭酸カルシウム	6
タルク	3
酢酸ブチル	11

表2

(溶解)

原材料	割合 {重量 (k g) }
ワニス (A)	33
トルエン	13
酢酸ブチル	11
シクロヘキサノン	10
シリコン系添加剤	0.3

表3

(ミルベース)

原材料	割合 {重量 (k g) }
ワニス (B)	24
酸化チタン	8
黄色酸化鉄	0.05
カーボンブラック	0.01
炭酸カルシウム	6
タルク	3
トルエン	10
酢酸ブチル	11

表4

(溶解)

原材料	割合 {重量 (k g) }
ワニス (B)	33
トルエン	9
酢酸ブチル	11
シクロヘキサノン	10
シリコン系添加剤	0.3

表5

(ミルベース)

原材料	割合 {重量 (k g) }
ワニス (C)	24
酸化チタン	8
黄色酸化鉄	0.05
カーボンブラック	0.01
炭酸カルシウム	6
タルク	3
トルエン	10
酢酸ブチル	11

記事)

ワニス (C) は大日本インキ化学工業 (株) 製のスチレン変性アクリル樹脂ワニス {商品名、及びグレード; アクリディック A-157 (溶解固形分50%)} である。

表6

(溶解)

原材料	割合 {重量 (k g) }
ワニス (C)	30
トルエン	5
シリコン系添加剤	0.3

表7

シンナーの配合割合を示す表

< 項 目 > シンナーNo	配合割合 {重量 (k g) }			
	シンナー No	シンナー No	シンナー No	シンナー No
原材料 (溶剤)	S 1	S 2	S 3	S 4
トルエン	60	50	60	20
メチルイソブチルケトン	11	—	—	—
イソブタノール	25	—	—	—
シクロヘキサノン	4	—	5	—
イソプロピルアルコール	—	40	—	80
ブチルセロソロブ	—	10	—	—
酢酸ブチル	—	—	35	—
<合計>	100	100	100	100

表8 塗膜の試験項目、試験方法、要求値、及び単位を示す表

試験項目	試験方法	要求値(参考)	単位
1. 塗装適性(外觀)艶、、むら、しわなど	JIS K 5400 7. 1に準ずる。	なきこと	
2. 塗膜性能			$\mu\text{m}$
(1) 塗膜の乾燥膜厚	JIS K 5400 8. 4. 2に準ずる。	10 $\mu\text{m}$ 以上	
(2) 鉛筆硬度試験	JIS K 5400 6. 7に準ずる。		
(3) 60° 鏡面光沢度	JIS K 5400 8. 5. 2に準ずる。	付着性 100/100	
(4) 直角90° ゴバン目テスト	JIS K 5400 8. 19に準ずる。(40°C、48hr. 漬せき)	光沢、変色、膨れなどの異常なきこと	
(7) 温水ディップテスト	温水ディップテスト後のゴバン目テスト	付着性 100/100	
(8) 耐湿性テスト	温水ディップテスト後のクロスカットテスト	剥離巾 1mm以下	mm
	JIS K 5400 9. 2. 2に準ずる。(98%RH 50°C、72hr.)	光沢、変色、膨れなどの異常なきこと	
	耐湿性テスト後のゴバン目テスト	付着性 100/100	
(9) 塩水ディップテスト	耐湿性テスト後のクロスカットテスト	剥離巾 1mm以下	mm
	JIS K 5400 9. 23に準ずる。(3%NaCl水溶液 40°C、72hr漬せき)	光沢、変色、膨れなどの異常なきこと	
	塩水ディップテスト後のゴバン目テスト	付着性 100/100	
	塩水ディップテスト後のクロスカットテスト	剥離巾 1mm以下	mm
(10) 耐衝撃性テスト	1/2inch $\phi$ $\times$ 300g $\times$ 50cm	割れ、剥がれなどのなきこと	
(11) 耐摩耗性テスト	CS10/500g/1000回転	150mgf以下	mg
(12) 耐候性テスト	JIS K 5400 9. 7. 2 100時間	$\Delta E=3$ 以下	

表9 成形材料の試験項目、試験方法、要求値、及び単位を示す表

試験項目	試験方法	要求値(参考)	単位
3. 材料の基礎的な性質 (1) 密度	JIS K 6911 5.2		g/ml
4. 材料の熱的な性質 (1) 加熱変形温度 *27)	ATEM-D648		°C
(2) ビカット軟化点温度	ATEM-D1525		°C
(3-1) メルトフローレート	JIS K 7210		g/10min
(3-2) メルトフローレート	ISO-R1133		g/10min
(3-3) メルトフローレート	250°C 10kg		g/10min
記事) メルトフローレートの測定は、樹脂の種類によって異なる。			
5. 材料の機械的な性質 (1) 引っ張り破断点強度	ATEM-D638		kg/cm <sup>2</sup>
(2) 破断点伸度	ATEM-D638		%
(3) 曲げ強度	ATEM-D790		kg/cm <sup>2</sup>
(4) 曲げ弾性率	ATEM-D790		kg/cm <sup>2</sup>
(5) アイゾット衝撃強度 *28)	ATEM-D256		kg-cm/cm
(6) ロックウェル硬度 *29)	Rスケール		
記事) ロックウェル硬度の測定は、樹脂の種類によって異なる。	Lスケール		
7. その他 (1) 吸水率 *30)	JIS K 7209		%

注記) \*27) 荷重たわみ温度 18...6kg 荷重

\*28) ノッチ付き

\*29) ロックウェル硬度; 1/4" タンザク(表面仕上げ無し)  
横置き 測定部 ゲート側、Rスケール or、Lスケール

\*30) 23°C の水中に 24 時間 放置後、重量変化測定 試験片 ダンベル

表10

項目 テスト (試験) 項目	成形材料: ABS樹脂 塗料 ; 塗料#30			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 成形材料				
1-1. 熱的性質				
加熱変形温度 ℃	80.9	82.3	83.0	82.4
ピカット軟化点温度 ℃	105.4	104.5	103.9	103.4
メルトフローレート g/10min	25.8	30.6	33.2	35.1
1-2. 機械的な性質				
引っ張り強度 kg/cm <sup>2</sup>	420	420	420	420
曲げ強度 kg/cm <sup>2</sup>	700	710	720	720
伸び %	21	19	21	18
曲げ弾性率 kg/cm <sup>2</sup>	23800	26500	26500	27100
アイゾット衝撃強度 kg-cm/cm	14.9	13.6	11.9	10.5
2. 塗装適性				
2-1. 外観		○	○	○
2-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト		HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト		100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト		1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8, 9による。

表14

原材料	割合 (重量 (kg) )
ワニス (A)	50
ベンガラ	12
炭酸カルシウム	10
タルク	4
ベントンSD-1	0.3
酢酸ブチル	10

表 1 1

項目 テスト (試験) 項目	成形材料: ABS樹脂 塗料 ; 塗料# 10			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 成形材料				
1-1. 熱的性質				
加熱変形温度 ℃	80.9	85.2	83.6	83.4
ビカット軟化点温度 ℃	105.4	105.9	105.9	106.5
メルトフローレート g/10min	25.8	28.2	29.1	30.4
1-2. 機械的な性質				
引っ張り強度 kg/cm <sup>2</sup>	420	430	430	430
曲げ強度 kg/cm <sup>2</sup>	700	720	720	720
伸び %	21	17	17	17
曲げ弾性率 kg/cm <sup>2</sup>	23800	24500	26600	26800
アイゾット衝撃強度 kg-cm/cm	14.9	13.2	11.6	9.5
2. 塗装適性				
2-1. 外観		○	○	○
2-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト		HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト		100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト		1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
耐湿性テスト		100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8, 9による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表 1 6

原材料	割合 (重量 (kg) )
ワニス (C)	35
ベンガラ	12
炭酸カルシウム	10
タルク	4
ベントンSD-1	0.3
酢酸ブチル	10

表 12

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料 # 20			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 成形材料				
1-1. 熱的性質				
加熱変形温度 ℃	83.5	78.5	76.4	74.5
ピカット軟化点温度 ℃	104.9	100.4	97.4	96.3
メルトフローレート g/10min	2.8	3.9	4.6	5.8
1-2. 機械的な性質				
引っ張り強度 kg/cm <sup>2</sup>	290	290	290	290
曲げ強度 kg/cm <sup>2</sup>	490	520	540	540
伸び %	53	41	35	32
曲げ弾性率 kg/cm <sup>2</sup>	24500	23800	23900	23700
アイゾット衝撃強度 kg-cm/cm	6.9	6.3	5.8	5.3
2. 塗装適性				
2-1. 外観		○	○	○
2-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト		HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト		100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト		1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8, 9による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表 18

原材料	割合 {重量 (kg)}
ワニス (B)	35
ベンガラ	12
炭酸カルシウム	10
タルク	4
ベントンSD-1	0.3
酢酸ブチル	10

表13

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料#10			
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 成形材料				
1-1. 熱的性質				
加熱変形温度 ℃				
ピカット軟化点温度 ℃	83.5	82.7	80.8	79.5
メルトフローレート g/10min	104.9	104.6	104.3	103.6
	2.8	3.4	3.4	3.6
1-2. 機械的な性質				
引っ張り強度 kg/cm <sup>2</sup>				
曲げ強度 kg/cm <sup>2</sup>	290	300	300	300
伸び %	490	530	540	560
曲げ弾性率 kg/cm <sup>2</sup>	53	45	34	35
アイゾット衝撃強度 kg-cm/cm	24500	23700	24000	24100
	6.9	6.5	5.8	5.3
2. 塗装適性				
2-1. 外観		○	○	○
2-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト		HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト		100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト		1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト		異常なし	異常なし	異常なし
		100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8, 9による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。



表 1 5

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; A B S樹脂 インク ; インク # 3 5	
	V材での成形加工 * 1 3)	リサイクル 1 回 目 * 1 4)
1. 印刷適性 1-1. 外観 1-2. インク膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表 8 による。

表 1 7

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; A B S樹脂 インク ; インク # 1 5	
	V材での成形加工 * 1 3)	リサイクル 1 回 目 * 1 4)
1. 印刷適性 1-1. 外観 1-2. インク膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表 8 による。

表19

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; HIPS樹脂 インク ; インク#25	
	V材での成形加工 *13)	リサイクル1回目 *14)
1. 印刷適性 1-1. 外観 1-2. インク膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

\*13), \*14) については、第8実施例に記載の内容と同じである。

表20

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; HIPS樹脂 インク ; インク#15	
	V材での成形加工 *13)	リサイクル1回目 *14)
1. 印刷適性 1-1. 外観 1-2. インク膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

\*13), \*14) については、第8実施例に記載の内容と同じである。

表2 1

項目 不良現象	成形材料：ABS樹脂 塗料：塗料#30		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	617	258	265
焼け不良	0	0	2
汚染・異物不良	29	1	2
シルバー・ストリーク	0	0	0
ショート・ショット	8	3	44
ひけ	40	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	0	0	0

表2 5

項目 テスト（試験）項目	成形材料； 変性PPO (E)樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；変性PPO(E)樹脂 塗料：塗料#10		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性				
1-1. 外観	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2)，\*3)，\*4)，\*5)については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表 2 2

項目 不良現象	成形材料：ABS樹脂 塗料       ；塗料# 1 0		
	成形加工 1回目 * 1 5)	成形加工 2回目 * 1 6)	成形加工 3回目 * 1 7)
総生産数	6 1 7	2 5 2	2 1 2
焼け不良	0	0	0
汚染・異物不良	2 9	1 1	0
シルバー・ストリーク	0	0	0
ショート・ショット	8	2	2
ひけ	4 0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	0	0	0

\* 1 5) , \* 1 6) , \* 1 7) については、第 1 2 実施例に記載の内容と同じである。

表 2 7

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； 変性PPO (E) 樹脂 塗料； 塗料# 2 0 (比較例)	成形材料；変性PPO (E) 樹脂 塗料       ；塗料# 2 0		
	V材での成 形加工 * 2)	リサイクル 1回目 * 3)	リサイクル 2回目 * 4)	リサイクル 3回目 * 5)
1. 塗装適性				
1-1. 外観	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表 8 による。

\* 2) , \* 3) , \* 4) , \* 5) については、第 4 実施例に記載の内容と同じである。

表23

項目 不良現象	成形材料；HIPS樹脂 塗料 ；塗料#20		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	589	206	202
焼け不良	0	0	0
汚染・異物不良	19	0	0
シルバー・ストリーク	0	6	0
ショート・ショット	32	0	1
ひけ	0	0	44
ジェッティング	0	0	0
割れ	14	15	0

\*15)，\*16)，\*17)については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表29

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料 ；塗料#10		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2)，\*3)，\*4)，\*5)については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表24

項目 不良現象	成形材料：HIPS樹脂 塗料 ; 塗料#10		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	589	235	202
焼け不良	0	0	0
汚染・異物不良	19	0	0
シルバー・ストリーク	0	0	0
ショート・ショット	32	11	0
ひけ	0	3	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	14	11	0

\*15), \*16), \*17) については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表31

項目 テスト (試験) 項目	成形材料： ABS樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料： PC樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料：PC/ABS 塗料 ; 塗料#30		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表26

項目 不良現象	成形材料；変性PPO (E) 塗料 ；塗料# 10		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	603	520	310
焼け不良	5	0	0
汚染・異物不良	2	2	6
シルバー・ストリーク	11	9	5
ショート・ショット	7	3	0
ひけ	0	0	2
ジェッティング	0	0	0
割れ	1	0	0

\*15), \*16), \*17) については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表33

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料# 10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料# 30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料 ；塗料# 10		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表28

項目 不良現象	成形材料；変性PPO (E) 塗料 ；塗料#20		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	580	500	385
焼け不良	6	0	0
汚染・異物不良	6	3	4
シルバー・ストリーク	10	0	0
ショート・ショット	4	4	6
ひけ	0	0	0
ジェッティング	7	1	0
割れ	1	0	0

\*15), \*16), \*17) については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表35

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料 ；塗料#30		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。



表30

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#10		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	578	511	607	428	415
焼け不良	3	6	3	0	2
汚染・異物不良	2	1	9	3	2
シルバー・ストリーク	10	11	9	0	1
ショート・ショット	11	7	7	2	20
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	3	0	3	1	0

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18)、\*19)、\*20) はPC/ABSのブレンドポリマー（混合樹脂）を成形加工を行ったことを表す。

表32

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#30		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	588	597	537	471	409
焼け不良	5	7	3	7	5
汚染・異物不良	3	7	7	0	5
シルバー・ストリーク	10	13	13	9	0
ショート・ショット	10	5	5	7	16
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	5	0	4	1	0

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18)、\*19)、\*20) はPC/ABSのブレンドポリマー（混合樹脂）を成形加工を行ったことを表す。

表34

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#10		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	611	517	559	397	272
焼け不良	9	5	7	0	5
汚染・異物不良	9	10	3	2	5
シルバー・ストリーク	13	13	12	2	0
ショート・ショット	1	3	6	1	11
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	0	0	5	1	3

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18)，\*19)，\*20) はPC/ABSのブレンドポリマー（混合樹脂）を成形加工を行ったことを表す。

表37

項目 テスト（試験）項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#30		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2)，\*3)，\*4)，\*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表36

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#30		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	497	523	601	337	291
焼け不良	7	9	7	3	0
汚染・異物不良	7	1	9	0	1
シルバー・ストリーク	9	14	9	0	0
ショート・ショット	13	2	11	7	18
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	1	0	5	1	1

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18)，\*19)，\*20) はPC/ABSのブレンドポリマー（混合樹脂）を成形加工を行ったことを表す。

表39

項目 テスト（試験）項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#10		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2)，\*3)，\*4)，\*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表38

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#30		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	473	517	566	411	324
焼け不良	1	5	7	2	1
汚染・異物不良	2	4	11	10	1
シルバー・ストリーク	9	15	9	0	0
ショート・ショット	11	11	13	13	22
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	2	0	5	0	1

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18), \*19), \*20) はPC/ABSのブレンドポリマー (混合樹脂) を成形加工を行ったことを表す。

表41

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料#30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料；塗料#10		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表 4 U

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料# 30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料# 30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料 ；塗料# 10		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	529	499	519	397	303
焼け不良	5	9	5	3	1
汚染・異物不良	7	7	2	5	4
シルバー・ストリーク	2	4	11	0	0
ショート・ショット	7	11	18	9	11
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	7	0	3	1	2

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18) , \*19) , \*20) はPC/ABSのブレンドポリマー (混合樹脂) を成形加工を行ったことを表す。

表 4 3

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料# 30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料# 10 (比較例)	成形材料；P.C/ABS 塗料 ；塗料# 10		
	V材での成 形加工 *2)	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性					
1-1. 外観	○	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能					
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2) , \*3) , \*4) , \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表4 2

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料# 10 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料# 30 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料 ；塗料# 10		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	556	571	576	412	297
焼け不良	9	6	8	8	3
汚染・異物不良	7	3	8	3	3
シルバー・ストリーク	2	8	4	5	1
ショート・ショット	11	15	20	14	9
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	1	0	1	0	1

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18), \*19), \*20) はPC/ABSのブレンドポリマー (混合樹脂) を成形加工を行ったことを表す。

表4 4

項目 不良現象	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料# 30 (比較例)	成形材料； PC樹脂 塗料； 塗料# 10 (比較例)	成形材料；PC/ABS 塗料 ；塗料# 10		
	V材での成 形加工1回 目*15)	V材での成 形加工1回 目*15)	成形加工 1回目 *18)	成形加工 2回目 *19)	成形加工 3回目 *20)
総生産数	556	584	568	438	339
焼け不良	5	6	2	3	4
汚染・異物不良	2	2	4	4	1
シルバー・ストリーク	3	13	6	5	4
ショート・ショット	9	2	11	6	15
ひけ	0	0	0	0	0
ジェッティング	0	0	0	0	0
割れ	3	0	2	1	1

\*15) の内容は、第12実施例に記載されている内容と同じである。\*18), \*19), \*20) はPC/ABSのブレンドポリマー (混合樹脂) を成形加工を行ったことを表す。

表45

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; ABS樹脂 塗料; 塗料#10 (比較例)	成形材料; ABS/PET樹脂 塗料 ; 塗料#10		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *6A)	リサイクル 2回目 *7A)	リサイクル 3回目 *8A)
1. 塗装適性	○	○	○	○
1-1. 外観				
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2) は第4実施例と同じ。\*6A), \*7A), \*8A) は同実施例における\*3), \*4), \*5) の内容に於いて、V材成形品の粉碎、ペレット後にPET樹脂の再生ペレットを加えた内容を表す。

表46

項目 不良現象	成形材料: ABS/PET 塗料 ; 塗料#10		
	成形加工 1回目 *15D)	成形加工 2回目 *21)	成形加工 3回目 *22)
総生産数	496	408	312
焼け不良	5	8	3
汚染・異物不良	92	69	53
シルバー・ストリーク	6	11	8
ショート・ショット	0	4	3
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	0	4	1

\*15D) は互いの樹脂を混合して成形加工をした場合を表し、\*21) は、\*15D) の材料を1回再生した場合、\*22) は2回目の再生である事を表す。

表 4 7

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; ABS樹脂 塗料; 塗料#30 (比較例)	成形材料; ABS/PET樹脂 塗料 ; 塗料#30		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *6A)	リサイクル 2回目 *7A)	リサイクル 3回目 *8A)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○   HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○   HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○   HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○   HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

\*2) は第4実施例と同じ。\*6A), \*7A), \*8A) は同実施例における\*3), \*4), \*5) の内容に於いて、V材成形品の粉碎、ペレット後にPET樹脂の再生ペレットを加えた内容を表す。

表 4 8

項目 不良現象	成形材料; ABS/PET 塗料 ; 塗料#30		
	成形加工 1回目 *15D)	成形加工 2回目 *21)	成形加工 3回目 *22)
総生産数	453	349	222
焼け不良	2	3	4
汚染・異物不良	108	84	53
シルバー・ストリーク	10	6	2
ショート・ショット	8	3	8
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	2	2	2

\*15D) は互いの樹脂を混合して成形加工をした場合を表し、\*21) は、\*15D) の材料を1回再生した場合、\*22) は2回目の再生である事を表す。



表 4 9

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; ABS樹脂 塗料 ; 塗料 # 1 0 (比較例)	成形材料 ; ABS / PMMA樹脂 - 塗料 ; 塗料 # 1 0		
	V材での成 形加工 * 2)	リサイクル 1 回目 * 6 B)	リサイクル 2 回目 * 7 B)	リサイクル 3 回目 * 8 B)
1. 塗装適性	○	○	○	○
1-1. 外観				
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\* 2) は第4実施例と同じ。\* 6 B), \* 7 B), \* 8 B) は同実施例における\* 3), \* 4), \* 5) の内容に於いて、V材成形品の粉砕、ペレット後にPMMA樹脂の再生ペレットを加えた内容を表す。

表 5 0

項目 不良現象	成形材料 ; ABS / PMMA 塗料 ; 塗料 # 1 0		
	成形加工 1 回目 * 1 5 D)	成形加工 2 回目 * 2 1)	成形加工 3 回目 * 2 2)
総生産数	4 2 7	3 8 6	2 4 3
焼け不良	5	3	3
汚染・異物不良	4	4	5
シルバー・ストリーク	1 2	3	4
ショート・ショット	9	2	4
ひけ	0	0	0
ジェットイング	0	0	0
割れ	1	0	0

\* 1 5 D) は互いの樹脂を混合して成形加工をした場合を表し、\* 2 1) は、\* 1 5 D) の材料を1回再生した場合、\* 2 2) は2回目の再生である事を表す。

表5 1

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; ABS樹脂 塗料; 塗料#30 (比較例)	成形材料; ABS/PMMA樹脂 塗料 ; 塗料#30		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *6B)	リサイクル 2回目 *7B)	リサイクル 3回目 *8B)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

\*2) は第4実施例と同じ。\*6B), \*7B), \*8B) は同実施例における\*3), \*4), \*5) の内容に於いて、V材成形品の粉碎、ペレット後にPMMA樹脂の再生ペレットを加えた内容を表す。

表5 2

項目 不良現象	成形材料; ABS/PMMA 塗料 ; 塗料#30		
	成形加工 1回目 *15D)	成形加工 2回目 *21)	成形加工 3回目 *22)
総生産数	538	419	334
焼け不良	2	3	0
汚染・異物不良	2	4	1
シルバー・ストリーク	7	0	0
ショート・ショット	2	5	7
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	0	2	3

\*15D) は互いの樹脂を混合して成形加工をした場合を表し、\*21) は、\*15D) の材料を1回再生した場合、\*22) は2回目の再生である事を表す。

表53

項目 テスト (試験) 項目	成形材料 ; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料#10 (比較例)	成形材料 ; HIPS / 発泡PS樹脂 塗料 ; 塗料#10		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *6C)	リサイクル 2回目 *7C)	リサイクル 3回目 *8C)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト  塩水ディップテスト	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

\*2) は第4実施例と同じ。\*6C), \*7C), \*8C) は同実施例における\*3), \*4), \*5) の内容に於いて、V材成形品の粉碎、ペレット後に発泡PS樹脂の再生ペレットを加えた内容を表す。

表54

項目 不良現象	成形材料 ; HIPS / 発泡PS 塗料 ; 塗料#10		
	成形加工 1回目 *15D)	成形加工 2回目 *21)	成形加工 3回目 *22)
総生産数	496	341	269
焼け不良	32	28	33
汚染・異物不良	212	147	122
シルバー・ストリーク	11	1	1
ショート・ショット	3	4	1
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	0	2	6

\*15D) は互いの樹脂を混合して成形加工をした場合を表し、\*21) は、\*15D) の材料を1回再生した場合、\*22) は2回目の再生である事を表す。

表 5 5

<div> <div>項目</div> <div>成形材料； HIPS樹脂 塗料； 塗料#20 (比較例)</div> <div>成形材料；HIPS／発泡PS樹脂 塗料      ；塗料#20</div> </div>				
	<div> <div>テスト（試験）項目</div> <div>V材での成形加工 *2)</div> </div>	<div> <div>リサイクル 1回目 *6C)</div> </div>	<div> <div>リサイクル 2回目 *7C)</div> </div>	<div> <div>リサイクル 3回目 *8C)</div> </div>
<div> <div>1. 塗装適性</div> <div>1-1. 外観</div> <div>1-2. 塗膜性能</div> <div>鉛筆硬度テスト</div> <div>ゴバン目テスト</div> <div>クロスカットテスト</div> <div>温水ディップテスト</div> <div>耐湿性テスト</div> <div>塩水ディップテスト</div> </div>	<div> <div>○</div> <div>HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100</div> </div>	<div> <div>○</div> <div>HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100</div> </div>	<div> <div>○</div> <div>HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100</div> </div>	<div> <div>○</div> <div>HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100</div> </div>

試験方法などは表8による。

\*2) は第4実施例と同じ。\*6C), \*7C), \*8C) は同実施例における\*3), \*4), \*5) の内容に於いて、V材成形品の粉碎、ペレット後に発泡PS樹脂の再生ペレットを加えた内容を表す。

表 5 7

{ワニス (D) }

原材料	割合 {重量 (kg) }
アミランMC8000	27
メタノール	56
ノルマルブタノール	13
精製水	4
<合計>	100

表56

<div> <div>項目</div> <div>不良現象</div> </div>	成形材料 ; HIPS / 発泡PS 塗料 : 塗料#20		
	成形加工 1回目 *15D)	成形加工 2回目 *21)	成形加工 3回目 *22)
総生産数	543	387	211
焼け不良	123	93	52
汚染・異物不良	261	205	113
シルバー・ストリーク	11	13	10
ショート・ショット	4	3	3
ひけ	0	0	0
ジェットイング	0	0	0
割れ	1	0	3

\*15D) は互いの樹脂を混合して成形加工をした場合を表し、\*21) は、\*15D) の材料を1回再生した場合、\*22) は2回目の再生である事を表す。

表 58

(ミルベース)

原材料	割合 {重量 (kg) }
ワニス (D) ; (表57欄)	30
酸化チタン	10
黄色酸化鉄	0.06
カーボンブラック	0.01
炭酸カルシウム	6
タルク	3.5
<合計>	49.57

表59

(溶解)

原材料	割合 {重量 (kg) }
ミルベース ; (表58欄)	49.57
ワニス (D) ; (表57欄)	40
メタノール	5.23
ブチルセロソロブ	5
ホモゲノール L-100	0.2
<合計>	100

表 6 0

シンナーの配合割合を示す表

＜ 項 目 ＞  シンナーNo  原材料（溶剤）	配合割合（重量（kg））
	S 5
メタノール ノルマルブタノール イソプロピルアルコール ブチルセロソロブ	3 0 2 0 3 0 2 0
＜合計＞	1 0 0

表6 1

<div> <div>項目</div> <div>成形材料； 変性PPO (E) 樹脂 塗料； 塗料# 4 0 (比較例)</div> <div>成形材料；変性PPO (E) 樹脂  塗料      ；塗料# 4 0</div> </div>				
	V材での成 形加工 * 2)	リサイクル 1回目 * 3)	リサイクル 2回目 * 4)	リサイクル 3回目 * 5)
テスト（試験）項目				
1. 塗装適性				
1-1. 外観	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1 mm以下	1 mm以下	1 mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\* 2), \* 3), \* 4), \* 5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表62

項目 不良現象	成形材料；変性PPO (E) 塗料 ；塗料#20		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	360	306	180
焼け不良	0	2	1
汚染・異物不良	6	4	2
シルバー・ストリーク	0	3	3
ショート・ショット	0	6	4
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	1	2	2

\*15), \*16), \*17) については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表63

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； ABS樹脂 塗料； 塗料#40 (比較例)	成形材料；ABS樹脂 塗料 ；塗料#40		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性	○	○	○	○
1-1. 外観				
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	1mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表64

項目 不良現象	成形材料；ABS 塗料 ；塗料#40		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	471	401	330
焼け不良	2	2	1
汚染・異物不良	5	1	2
シルバー・ストリーク	4	1	0
ショート・ショット	0	2	0
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	3	0	1

\*15), \*16), \*17) については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表65

項目 テスト (試験) 項目	成形材料； HIPS樹脂 塗料； 塗料#40 (比較例)	成形材料；HIPS樹脂 塗料 ；塗料#40		
	V材での成 形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性				
1-1. 外観	○	○	○	○
1-2. 塗膜性能				
鉛筆硬度テスト	HB以上	HB以上	HB以上	HB以上
ゴバン目テスト	100/100	100/100	100/100	100/100
クロスカットテスト	1mm以下	1mm以下	1mm以下	mm以下
温水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
耐湿性テスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100
塩水ディップテスト	異常なし	異常なし	異常なし	異常なし
	100/100	100/100	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。



表66

<div>項目</div> <div>不良現象</div>	成形材料：HIPS樹脂 塗料：塗料#40		
	成形加工 1回目 *15)	成形加工 2回目 *16)	成形加工 3回目 *17)
総生産数	411	391	323
焼け不良	3	3	1
汚染・異物不良	3	2	2
シルバー・ストリーク	3	1	1
ショート・ショット	0	2	0
ひけ	0	0	0
ジェッティング	0	0	0
割れ	3	0	1

\*15), \*16), \*17) については、第12実施例に記載の内容と同じである。

表68

<div>塗料</div> <div>試験項目</div>	塗料#10	塗料#20
ゴバン目テスト	38/100	29/100

試験方法などは表8による。

表69

<div>塗料</div> <div>試験項目</div>	塗料#10	塗料#20
ゴバン目テスト	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

表70

<div>塗料</div> <div>試験項目</div>	塗料#10	塗料#20
ゴバン目テスト	100/100	100/100

試験方法などは表8による。

表 6 7

○: マッチング性良好 △: マッチング性劣る ×: 適合せず

種 類	ABS	ASA	CA	EVA	PA6	PA6-6	PC	HDPE	LDPE	PMMA	POM	PP	変性PPO	GPPS	HIPS	PBT	TPU	PVC-W	SAN	TPR	PET	PVAC	PPS	Blend PC/PBT	Blend PC/ABS
ABS	○	○	○				○	×	×			×		×	×	×	×				○	△		○	○
ASA	○	○	○	○			○	×	×	○		×		×	×	×	×					△		○	○
CA	○	○	○	△				×	×			×		×	×	×	×								
EVA		○	○	○	○			○	○			○		×	×	×	×	×							
PA6					○			△	△			△													
PA6-6					○		△	△	△			△													
PC	○	○					○	×	×	△		×		×	×	×	×	×	○	×	○		○	○	○
HDPE	×	×	×	○	○		×	○	○	△		×		×	×	×	×	×	×	×				×	×
LDPE	×	×	×	○	△		×	○	○	△		△		×	×	×	×	×	×	×				×	×
PMMA	○							×	△	○		△		×	×	×	×	×	×	×				×	×
POM								×	△			○		×	×	×	×	×	×	×					
PP	×	×	×	○	△		×	×	○	△		○		×	×	×	×	×	×	×	○			×	×
変性PPO	×	×	×									△		○	○	×	×	×	×	×				×	×
GPPS	×	×	×	○	×			×	×	×		△		○	○	×	×	×	×	×				×	×
HIPS	×	×	×		×			×	×	×		×		○	○	×	×	×	×	×				×	×
PBT	○	○	○					×	×	×		×		×	×	×	×	×	×	×				×	×
TPU	○	○	○		○			×	×			×		×	×	×	×	×	×	×					
PVC-W	○	○	○	×				△	△			△		×	×	×	×	×	×	×				○	○
SAN	○	○	○					×	×	○		×		×	×	×	×	×	×	×				○	○
TPR												○								○					
PET	○											○									○			○	○
PVAC	△																					○			
PPS																							○		
Blend PC/PBT	○	○						×	×			×		×	×									○	○
Blend PC/ABS	○	○						×	×			×		×	×										○

(Battenfeld 社の資料より引用)

表 7 1

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

表 7 2

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

表 7 4

評価項目	評価結果
1・成形加工性	成形加工時の成形加工性や不良状況発生は前記第5実施例の場合のABS樹脂に塗料#10を用いた場合と差全くはない。

表 7 3

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

表 7 8

濃度の測定位置 成型品	従来の成形加工しただけ のリアーカバーを装着し た場合。	廃トナーを用いて黒色に 着色した成型品にリサイ クル可能な塗料#10で 塗装したリアーカバーを 装着した場合。
①	0.89	0.88
②	0.78	0.78
③	0.79	0.84
④	0.71	0.74
⑤	0.89	0.88
⑥	0.77	0.85
⑦	0.87	0.96
⑧	0.82	0.89
⑨	0.91	0.90
⑩	0.76	0.92
⑪	0.80	0.82
⑫	0.82	0.81
⑬	0.68	0.93
⑭	0.74	0.99

表 7 5

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

表 7 6

評価項目	評価結果	
1・成形加工性	廃トナーの添加の有無に関わらず、成形加工性に於ける差は認められない。	
2・不良発生状況	廃トナーの添加有り。	廃トナーの添加無し。
総生産数	106	118
焼け不良	0	0
シルバー・ストリーク	2	3
光沢不良	0	0
色むら	0	0
ショート・ショット	1	1
ひけ	0	0
割れ不良	1	2

表80

(ミルベース)

原材料	割合 {重量 (kg)}
ワニス (C)	24
廃トナー	10
タルク	10
トルエン	10
酢酸ブチル	11

表 7 7

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表 8 による。

表 7 9

評価項目	評価結果
1・成形加工性	成形加工時はスワールマーク, シルバ・ストリークの発生は認められず、廃トナーを添加していないABS樹脂を用いた場合と差はない。
2・塗膜適正 2-1. 外観 3・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表 8 による。

表 8 1

(溶解)

原材料	割合 (重量 (kg) )
ワニス (C) トルエン シリコン系添加剤	30 5 0.3

表 8 2

評価項目	評価結果
1・塗膜適性	曇り，ピンホール，膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100
1-1. 外観	
2・塗膜性能	
鉛筆硬度テスト	
ゴバン目テスト	
クロスカットテスト	
温水ディップテスト	
耐湿性テスト	
塩水ディップテスト	

試験方法などは表 8 による。

表 8 3

評価項目	評価結果	
1・成形加工性	成形加工時の成形加工性や不良状況発生は塗料 # 5 0 の塗装がされていない A B S 樹脂を用いた場合との差は全くはない。	
2・不良発生状況	塗料 # 5 0 塗装あり	塗料 # 5 0 塗装なし
総生産数	1 6 6	1 3 9
良品数	1 6 6	1 3 8
焼け不良	0	0
汚染・異物不良	0	0
シルバー・ストリーク	0	0
光沢不良	0	0
色むら	0	0
曇り	0	0
ショート・ショット	0	1
ひけ	0	0
割れ不良	0	0

表 8 4

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。
2・塗膜性能	
鉛筆硬度テスト	H B 以上
ゴバン目テスト	100/100
クロスカットテスト	1 mm 以下
温水ディップテスト	異常なし 100/100
耐湿性テスト	異常なし 100/100
塩水ディップテスト	異常なし 100/100

試験方法などは表 8 による。

表 8 5

評価項目	評価結果	
1・成形加工性	成形加工時の成形加工性や不良状況発生は塗料 # 50 の塗装がされていない A B S 樹脂を用いた場合との差は全くはない。	
2・不良発生状況	塗料 # 50 塗装有り	塗料 # 50 塗装無し
総生産数	1 1 1	1 2 8
良品数	1 1 1	1 2 8
焼け不良	0	0
汚染・異物不良	0	0
シルバー・ストリーク	0	0
光沢不良	0	0
色むら	0	0
曇り	0	0
ショート・ショット	0	0
ひけ	0	0
割れ不良	0	0

表 8 6

試験項目 \ 塗料	塗料 # 30
ゴバン目テスト	100/100

試験方法などは表 8 による。



表 8 7

試験項目 \ 塗料	塗料 # 1 0
ゴバン目テスト	1 0 0 / 1 0 0

試験方法などは表 8 による。

表 8 8

試験項目 \ 塗料	塗料 # 3 0
ゴバン目テスト	1 0 0 / 1 0 0

試験方法などは表 8 による。

表 9 7

項目 \ 評価項目、不良現象など	塗装、印刷有りの場合。 成形材料：ABS 塗料     ；塗料 # 1 0 インク   ；インク # 1 5	塗装、印刷無しの場合。
1. 成形加工性	塗膜、印刷膜が混入したことに起因すると思われる成形加工上での問題点はない。	—
2. 成形不良の発生状況 総生産数	6 9	6 6
焼け不良	0	0
汚染・異物不良	0	0
シルバー・ストリーク	0	0
ショート・ショット	2	0
ひけ	0	0
ジェッティング	0	0
割れ	0	0

表89

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; ABS樹脂 塗料 ; 塗料# 10			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表90

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; ABS樹脂 塗料 ; 塗料# 30			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表9 1

<div> <div>項目</div> <div>テスト (試験) 項目</div> </div>	成形材料 ; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料 # 1 0			
	V材での成形加工 * 2)	リサイクル 1 回目 * 3)	リサイクル 2 回目 * 4)	リサイクル 3 回目 * 5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\* 2), \* 3), \* 4), \* 5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表9 2

<div> <div>項目</div> <div>テスト (試験) 項目</div> </div>	成形材料 ; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料 # 2 0			
	V材での成形加工 * 2)	リサイクル 1 回目 * 3)	リサイクル 2 回目 * 4)	リサイクル 3 回目 * 5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\* 2), \* 3), \* 4), \* 5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表93

項目 テスト (試験) 項目	成形材料: ABS樹脂 塗料: 塗料#30			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表94

項目 テスト (試験) 項目	成形材料: ABS樹脂 塗料: 塗料#10			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表95

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料#10			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表96

項目 テスト (試験) 項目	成形材料; HIPS樹脂 塗料 ; 塗料#20			
	V材での成形加工 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1. 塗装適性 1-1. 外観 1-2. 塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト  耐湿性テスト	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100	○  HB以上 100/100 mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8, による。

\*2), \*3), \*4), \*5) については、第4実施例に記載の内容と同じである。

表98-1 塗料に用いる熱可塑性樹脂のNo、メーカー名、商品名、及びグレードなどを記した表。

成形加工用の樹脂 塗料に使用する樹脂	樹脂の種類	製造メーカー名	商品名、及びグレード
<塗料用樹脂のNo>			
101	スチレン化アルキド樹脂	大日本インキ化学工業(株)	スチノール 4250
102	熱可塑性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業(株)	アクリディック A-166
103	塩素化ポリプロピレン樹脂	大日本インキ化学工業(株)	アクリディック CL-1000
104	酢酸ビニル変性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業(株)	アクリディック CL-1712
105	フェノール樹脂	大日本インキ化学工業(株)	ベッカサイト 1126HV
106	ロジン変性マレイン酸樹脂	大日本インキ化学工業(株)	ベッカサイト 1110
107	フェノール樹脂	大日本インキ化学工業(株)	フェノライト 5010
108	ポリアミド樹脂	大日本インキ化学工業(株)	ラッカマイト 500
111	塩素化ポリエチレン樹脂	日本製紙(株)	スーパークロン HE-905
113	塩素化ポリプロピレン樹脂	日本製紙(株)	スーパークロン 224H
116	塩化ビニル樹脂	BASF	ラフロックス MP45
121	スチレン変性アクリル樹脂	三菱レイオン(株)	ダイヤナール BR-52
127	スチレンアクリルエマルジョン(エマルジョン)	(株)トウベ	XA-4408
128	アクリルエマルジョン(エマルジョン)	(株)トウベ	XA-2409
129	ポリアミド樹脂	ペンケル白水(株)	バーサミド 725
130	ウレタンエマルジョン(エマルジョン)	(株)トウベ	GLトップU
132	塩素化ポリプロピレン樹脂	三菱レイオン(株)	ダイヤナール JR1478
133	塩素化ポリプロピレン樹脂	三菱レイオン(株)	ダイヤナール JR1409
10	スチレン変性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業(株)	アクリディック A-157
149	スチレン変性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業(株)	アクリディック 56-1155
<成形加工用の樹脂>			
20	PS樹脂	旭化成工業(株)	スタイロン685
30	AS樹脂	電気化学工業(株)	AS-EXB
40	アルコール可溶性ナイロン樹脂	東レ(株)	アミランMC8000
PE	PE樹脂	日本ポリオレフィン(株)	ジェイレックス HDPE F6200V
PP	PP樹脂	日本ポリオレフィン(株)	ジェイアロマー MK541
PA	PA樹脂	旭化成工業(株)	レオナ 1300S
PET	PET樹脂	廃棄物のPETボトルの粉砕品を使用	
<相容(溶)化剤>			
A1100	LDPE/PS=7/3	日本油脂(株)	モディパ-A1100
A1400	LDPE/P(Si-r-AN)=7/3	日本油脂(株)	モディパ-A1400
CT121	PC/AS=50/50	日本油脂(株)	モディパ-CT121
CT134	PC/AS=70/30	日本油脂(株)	モディパ-CT134
CT120	PC/AS=70/30	日本油脂(株)	モディパ-CT120
CT430	PC/AS=70/30	日本油脂(株)	モディパ-CT430

表98-2

塗料を構成する樹脂と成形品の主成分である熱可塑性樹脂の親和性の評価結果を記した表

成形加工用の樹脂 塗料に使用する樹脂	成形加工用の樹脂(成形品の主成分である樹脂)						
	HIPS 樹脂	ABS 樹脂	PC樹脂	硬質塩化 ビニル樹 脂(S)	ナイロン 樹脂	PP樹脂	PE樹脂
<塗料用樹脂のNo>							
101	100	100	100	100			
102	100	100	100	100			
103						100	
104	100						
105	100						
106	100						
107	100						
108					100		
111							100
113						100	
116				100			
121	100	100	100	100		100	
127	100	100	100			100	
128	100	100				100	100
129					100		
130	100	100	100	100			
132						100	
133						100	
10	100	100	100				
149	100	100	100				
<成形加工用の樹脂>							
20	100	90				20	50
30	50		100		40	30	
40		100			100		
PE	50	50				100	100
PP	20	30				100	100
PA		50			100		
PET		100					
<相容(溶)化剤>							
A1100		100					
A1400		20					
CT121		90					
CT134		90					
CT120		100					
CT430		80					

## 記事)

- ・HIPS樹脂;旭化成工業(株)製 ハイインパクトポリスチレン樹脂  
商品名、及びグレード;スタイラック 495
- ・ABS樹脂;旭化成工業(株)製ABS樹脂 商品名、及びグレード;スタイラック 120
- ・PC樹脂;帝人化成(株)製ポリカーボネート樹脂;商品名、及びグレード;パンライト L-1225Y
- ・硬質塩化ビニル樹脂;理研ビニル工業(株)製 硬質塩化ビニル樹脂(射出成形用) 商  
品名、及びグレード;VBV0006F
- ・ナイロン樹脂;ユニチカ(株)製ナイロン6樹脂 商品名、及びグレード;A1030JR
- ・PP樹脂;チッソ石油化学(株)製ポリプロピレン樹脂(ホモポリマー);商  
品名、及びグレード;チッソポリプロ K-1008
- ・PE樹脂;日本ポリオレフィン(株)製 ポリエチレン樹脂 商  
品名、及びグレード;ジェイレックス HDPE F6200V

## 記号説明)

100, 50などは、JIS規格 K 5400 8. 4. 2に準じて実施したゴバン目試験の付着性結果を示す。  
(分母の100は省略されている。)

表 9 9 - 1

塗料を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂との親和性の評価をゴバン目試験に用いた、それぞれの熱可塑性樹脂を記した表

塗料用 樹脂の No	樹脂の種類	製造メーカー名	商品名、及びグレード
101	スチレン化アルキド樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	スチゾール 4250
102	熱可塑性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	アクリディック A-166
103	塩素化ポリプロピレン樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	アクリディック CL-1000
104	酢酸ビニル変性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	アクリディック CL-1712
105	フェノール樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	ベッカサイト 1126HV
106	ロジン変性マレイン酸樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	ベッカサイト 1110
107	フェノール樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	フェノライト 5010
110	塩素化ポリプロピレン樹脂	日本製紙 (株)	スーパークロン HP-205
111	塩素化ポリエチレン樹脂	日本製紙 (株)	スーパークロン HE-905
112	塩素化ポリプロピレン樹脂	日本製紙 (株)	スーパークロン 832L
113	塩素化ポリプロピレン樹脂	日本製紙 (株)	スーパークロン 224H
114	ロジンエステル	荒川化学工業 (株)	エステルガム AAL
115	ロジン変性フェノール	荒川化学工業 (株)	タマノル 135
116	塩化ビニル樹脂	BASF	ラロフレックス MP45
117	ポリビニルブチラール	積水化学工業 (株)	エスレック BMS
118	ポリビニルアルコール	積水化学工業 (株)	エスレック A
119	塩化ビニル/酢酸ビニル共重合体 樹脂	積水化学工業 (株)	エスレック C
121	スチレン変性アクリル樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール BR-52
122	熱可塑性アクリル樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール BR-64
123	熱可塑性アクリル樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール BR-83
124	熱可塑性アクリル樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール BR-93
125	熱可塑性アクリル樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール BR-105
126	熱可塑性アクリル樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール BR-107
127	スチレンアクリルエマルジョン	(株) トウベ	XA-4408
128	アクリルエマルジョン	(株) トウベ	XA-2409
129	ポリアミド樹脂	ヘンケル白水 (株)	パーサミド 725
130	ウレタンエマルジョン	(株) トウベ	GLトップU
131	エポキシ樹脂	荒川化学工業 (株)	アラキード 920IN
132	塩素化ポリプロピレン樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール JR1487
133	塩素化ポリプロピレン樹脂	三菱レイヨン (株)	ダイヤナール JR1409
136	アルキド樹脂/硝化綿	大日本インキ化学工業 (株)	BS1323-60EL
137	熱可塑性アクリル樹脂/硝化綿	大成化工 (株)	アクリット 7541MA
138	塩化ビニル樹脂	鐘淵化学工業 (株)	カネビラック L-ED
139	酢酸ビニル変性アクリル樹脂	日本合成化学工業 (株)	コーボニール 9503L
140	スチレン変性アクリル樹脂	日本ユビカ (株)	ユビカコート AC3320
141	アルキド樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	アクリディック A-1053
142	ウレタン変性アルキド樹脂	荒川化学工業 (株)	アラキード 7502X
143	熱可塑性アクリル樹脂	日本ユビカ (株)	ユビカコート AC3260
144	ポリビニルブチラール	積水化学工業 (株)	Sレック BL-1-25BX
145	塩素化ポリエチレン	三井石油化学工業 (株)	ユニストール
146	塩素化ポリエチレン	日本ペイント (株)	日ペPPプライマー
10	スチレン変性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	アクリディック A-157
149	スチレン変性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	アクリディック 56-1155
151	水溶性アクリル樹脂	大日本インキ化学工業 (株)	ウォーターゾール CD540



表 9 9 - 2

塗料を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂との  
親和性の評価をゴバン目試験を用いて、評価した結果を記した表

塗料用 樹脂の No	HIPS 樹脂	スチレン 変性PP O(E) 樹脂	ABS樹 脂	難燃AB S樹脂	PC樹脂	硬質塩化 ビニル樹 脂(S)	軟質塩化 ビニル樹 脂(T)	ナイロン 樹脂	PP樹脂 (P)	PP樹脂 (S)
101	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	○ 90	× 0	○ 90	× 0	× 0
102	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0
103	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	◎ 100	× 0	× 0
104	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
105	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
106	× 10	× 0	× 10	× 0	× 10	× 0	× 0	× 10	× 0	× 0
107	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	○ 90	× 0	× 0
110	△ 20	△ 20	△ 30	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
111	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
112	◎ 100	◎ 100	◎ 100	△ 80	◎ 100	◎ 100	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100
113	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	○ 90	◎ 100	○ 80	× 0	× 0
114	△ 70	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
115	△ 70	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
116	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0
117	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
118	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
119	◎ 100	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
121	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	○ 90	◎ 100	× 0	× 0	× 0
122	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
123	◎ 100	○ 90	◎ 100	◎ 100	× 10	○ 90	◎ 100	× 0	× 0	× 0
124	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0
125	○ 90	× 0	× 10	× 20	× 10	× 10	× 0	× 0	× 0	× 0
126	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0
127	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
128	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
129	× 0	○ 90	△ 30	◎ 100	○ 90	× 0	× 0	◎ 100	× 0	× 0
130	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
131	× 0	× 0	× 0	× 0	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0	× 0
132	○ 90	○ 90	× 0	○ 90	○ 90	○ 90	× 0	× 0	× 0	× 0
133	○ 90	○ 90	○ 90	○ 90	△ 50	○ 90	× 0	○ 90	○ 90	○ 90
136	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	○ 80	× 0	× 0
137	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	○ 90	× 0	× 0
138	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0
139	△ 30	△ 70	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
140	◎ 100	◎ 100	△ 70	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0	× 0
141	× 0	× 0	◎ 100	◎ 100	△ 60	△ 60	× 0	◎ 100	× 0	× 0
142	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	○ 90	◎ 100	× 0	× 0
143	△ 80	△ 70	× 0	△ 30	× 0	△ 80	× 0	△ 30	× 0	× 0
144	△ 80	◎ 100	△ 80	◎ 100	◎ 100	△ 80	× 0	× 0	× 0	× 0
145	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100
146	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	◎ 100	◎ 100	◎ 100
10	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
149	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0
151	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	◎ 100	× 0	× 0	× 0

## 表 99-3

記事)

- ・HIPS樹脂;旭化成工業(株)製 ハイインパクトポリスチレン樹脂  
商品名、及びグレード;スタイラック 495
- ・スチレン変性PPO(E)樹脂;旭化成工業(株)製 スチレン変性PPO(E)樹脂  
商品名、及びグレード;Xyron 100Z
- ・ABS樹脂;旭化成工業(株)製 ABS樹脂 商品名、及びグレード;スタイラック 120
- ・難燃ABS樹脂;宇部サイコン(株)製 難燃ABS樹脂  
商品名、及びグレード;サイコラック ZFJ12
- ・PC樹脂;帝人化成(株)製 ポリカーボネート樹脂;商品名、及びグレード;パンライト L-1225Y
- ・硬質塩化ビニル樹脂(S);理研ビニル工業(株)製 硬質塩化ビニル樹脂(射出成形用)  
商品名、及びグレード;VBV0006F
- ・軟質塩化ビニル樹脂(T);理研ビニル工業(株)製 軟質塩化ビニル樹脂(射出成形用)  
商品名、及びグレード;TGR-8928S
- ・ナイロン樹脂;ユニチカ(株)製 ナイロン樹脂 商品名、及びグレード;A1030JR
- ・PP樹脂(P);チッソ石油化学(株)製 ポリプロピレン樹脂(ホモポリマー)  
商品名、及びグレード;チッソポリプロ K-1008
- ・PP樹脂(S);チッソ石油化学(株)製 ポリプロピレン樹脂(ブロックポリマー,  
高結晶ポリプロピレン樹脂) 商品名、及びグレード;チッソポリプロ K-5230

記号説明)

- 100, 90等は、JIS規格 K 5400 8.4.2に準じて実施した塗膜の付着性の結果を示す。(分母の100は省略)
- ◎;塗膜の付着性が100/100の場合
- ;塗膜の付着性が90/100以上の場合
- △;塗膜の付着性が20/100以上、90/100以下の場合
- ×;塗膜の付着性が20/100以下の場合

表100-1

成形材料の試験項目、試験方法、要求値、及び単位を示す表、  
並びに塗膜の試験項目、試験方法、要求値、及び単位を示す表

試験項目	試験方法	要求値(参考)	単位	記号
1. 塗装適性(外観)艶、むら、しわ など	JIS K 5400 7. 1に準ずる。	なきこと		B-1
2. 塗膜性能				
(1) 塗膜の乾燥膜厚		10 $\mu$ m以上	$\mu$ m	B-2
(2) 鉛筆硬度試験	JIS K 5400 8. 4. 2に準ずる。			B-3
(3) 60° 鏡面光沢度	JIS K 5400 6. 7に準ずる。			B-4
(4) 直角90° ゴバン目テスト	JIS K 5400 8. 5. 2に準ずる。	付着性 100/100		B-5
(7) 温水ディップテスト	JIS K 5400 8. 19に準ずる。(40℃、48hr. 漬せき)	光沢、変色、膨れなどの異常なきこと		B-6
	温水ディップテスト後のゴバン目テスト	付着性 100/100		B-7
	温水ディップテスト後のクロスカットテスト	剥離巾 1mm以下	mm	B-8
(8) 耐湿性テスト	JIS K 5400 9. 2. 2に準ずる。(98%RH 50℃、72hr.)	光沢、変色、膨れなどの異常なきこと		B-9
	耐湿性テスト後のゴバン目テスト	付着性 100/100		B-10
	耐湿性テスト後のクロスカットテスト	剥離巾 1mm以下	mm	B-11
(9) 塩水ディップテスト	JIS K 5400 9. 23に準ずる。(3%NaCl水溶液 40℃、72hr漬せき)	光沢、変色、膨れなどの異常なきこと		B-12
	塩水ディップテスト後のゴバン目テスト	付着性 100/100		B-13
	塩水ディップテスト後のクロスカットテスト	剥離巾 1mm以下	mm	B-14
(10) 耐衝撃性テスト	1/2inch $\phi$ ×300g×50cm	割れ、剥がれなどのなきこと		B-15
(11) 耐摩耗性テスト	CS10/500g/1000回転	150mgf以下	mg	B-16
(12) 耐候性テスト	JIS K 5400 9. 7. 2 100時間	$\Delta E=3$ 以下		B-17
3. 材料の基礎的な性質				
(1) 密度	JIS K 6911 5. 2		g/ml	C-1
4. 材料の熱的な性質				
(1) 加熱変形温度 *27)	ATEM-D648		℃	C-2
(2) ビカッ軟化点温度	ATEM-D1525		℃	C-3
(3-1) メルトフローレート	JIS K 7210		g/10min	C-4
(3-2) メルトフローレート	ISO-R1133		g/10min	C-5
(3-3) メルトフローレート	250℃ 10kg		g/10min	C-6
記事) メルトフローレートの測定は、樹脂の種類によって異なる。				
5. 材料の機械的な性質				
(1) 引っ張り破断点強度	ATEM-D638		kg/cm <sup>2</sup>	C-7
(2) 破断点伸び	ATEM-D638		%	C-8
(3) 曲げ強度	ATEM-D790		kg/cm <sup>2</sup>	C-9
(4) 曲げ弾性率	ATEM-D790		kg/cm <sup>2</sup>	C-10
(5) アイゾット衝撃強度 *28)	ATEM-D256		kg-cm/cm	C-11
(6) ロックウェル硬度 *29)	Rスケール			C-12
記事) ロックウェル硬度の測定は、樹脂の種類によって異なる。	Lスケール			C-13
7. その他				
(1) 吸水率 *30)	JIS K 7209		%	C-14

注記)

\*27) 荷重たわみ温度18. . 6kg荷重

\*28) ノッチ付き

\*29) ロックウェル硬度; 1/4"タンザク(表面仕上げ無し)

横置き 測定部 ゲート側、Rスケールor、Lスケール

\*30) 23℃の水中に24時間放置後、重量変化測定 試験片 ダンベル

表100-2

成形材料:ABS樹脂{旭化成工業(株)製 ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック 191}  
塗装;塗料# 149

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4	75.6	6.3	5.9	6.6
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.86$	$\Delta E=0.21$	$\Delta E=0.29$	$\Delta E=0.24$
C-1	1.067	1.071	1.074	1.072
C-2	82.9	83.6	82.6	86.3
C-3	106.4	106.2	106.6	107.3
C-4	24.9	26.3	27.3	27.3
C-7	433	430	432	431
C-8	16	17	18	17
C-9	714	720	733	734
C-10	26400	26400	26700	25700
C-11	14.9	12.8	12.6	10.9
C-12	113	113	113	113
C-14	0.19	0.22	0.19	0.17

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>  
物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃

表101

成形材料:ABS樹脂(旭化成工業(株)製 ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック 191)  
塗装;塗料#151

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4	77.8	5	4.8	5.2
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.88$	$\Delta E=0.98$	$\Delta E=1.02$	$\Delta E=1.01$
C-1	1.067	1.071	1.074	1.075
C-2	82.9	83	83.9	85.2
C-3	106.4	106.1	106.7	106.8
C-4	24.9	25.8	26.7	26.1
C-7	433	434	435	437
C-8	16	18	18	18
C-9	714	721	735	737
C-10	26400	26600	26900	26200
C-11	14.9	13.6	12.9	10.3
C-12	113	112	112	114
C-14	0.19	0.19	0.21	0.15

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃

表102

成形材料:ABS樹脂(旭化成工業(株)製 ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック 191}  
塗装:塗料# 149Mt

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *4)
B-1	81.2	○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4		27.5	27	28.8
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.81$	$\Delta E=0.91$	$\Delta E=0.88$	$\Delta E=0.93$
C-1	1.067	1.069	1.07	1.07
C-2	82.9	85.9	87.1	85.8
C-3	106.4	105.6	106	106.6
C-4	24.9	27.3	27.8	27.3
C-7	433	433	435	443
C-8	16	16	17	17
C-9	714	731	735	740
C-10	26400	26300	26800	25200
C-11	14.9	11.9	11.3	10.6
C-12	113	114	114	114
C-14	0.19	0.22	0.19	0.14

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃

表103

成形材料:ABS樹脂(旭化成工業(株)製 ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック 191)  
塗装なし

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
C-1	1.067	1.068	1.069	1.069
C-2	82.9	84.4	84.4	86.6
C-3	106.4	106.7	106.6	106.9
C-4	24.9	26.3	27	25.8
C-7	433	432	431	427
C-8	16	19	18	19
C-9	714	710	725	730
C-10	26400	26400	26500	25200
C-11	14.9	13.9	13.1	11.4
C-12	113	114	112	114
C-14	0.19	0.17	0.19	0.14

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃

表108

成形材料:HIPS樹脂(旭化成工業(株)製 HIPS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイロン 492)  
塗装なし

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
C-1	1.06	1.059	1.059	1.059
C-2	83.7	83.9	82.9	83.4
C-3	104.4	104.6	104.4	104.7
C-5	3.2	3.3	3.4	3.3
C-7	302	309	326	328
C-8	46	43	41	37
C-9	538	553	569	563
C-10	24900	25100	24200	22600
C-11	6.5	5.7	5.1	4.5
C-13	80	81	82	82
C-14	0.05	0.03	0.04	0.02

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;220℃-220℃-200℃-180℃

表104

成形材料:ABS樹脂(旭化成工業(株)製 ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック 191}  
塗装;(10:1)ウレタン塗料

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4	77.1	38.2	39.6	38
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.87$	$\Delta E=1.22$	$\Delta E=1.21$	$\Delta E=1.08$
C-1	1.067	1.069	1.069	1.069
C-2	82.9	87.3	87.1	85.3
C-3	106.4	105.7	105.5	105.8
C-4	24.9	26.4	27.7	27.2
C-7	433	431	431	447
C-8	16	12	13	13
C-9	714	732	726	735
C-10	26400	26900	26700	24500
C-11	14.9	11.3	9.7	7.8
C-12	113	114	114	113
C-14	0.19	0.2	0.21	0.14

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>  
物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃



表105

成形材料:ABS樹脂(旭化成工業(株)製 ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック 191)  
塗装;(4:1)ウレタン塗料

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *4)
B-1	78.2	○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4		20.3	21.2	20.3
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16	$\Delta E=0.91$	合格	合格	合格
B-17		$\Delta E=1.43$	$\Delta E=1.38$	$\Delta E=1.42$
C-1	1.067	1.07	1.072	1.071
C-2	82.9	86.8	87.3	83.7
C-3	106.4	105.2	105.1	106.5
C-4	24.9	25.5	27.3	25.5
C-7	433	436	433	453
C-8	16	12	12	13
C-9	714	732	740	747
C-10	26400	26600	26900	24800
C-11	14.9	10.3	9.4	7.8
C-12	113	114	114	115
C-14	0.19	0.22	0.16	

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃

表106

成形材料:HIPS樹脂(旭化成工業(株)製 HIPS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイロン 492)  
塗装;塗料#149

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1	52.4	○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4		5.9	5.8	6.1
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.98$	$\Delta E=0.20$	$\Delta E=0.22$	$\Delta E=0.19$
C-1	1.06	1.06	1.063	1.066
C-2	83.7	82.9	82.8	82.5
C-3	104.4	104.8	104.2	104.1
C-5	3.2	3.5	3.7	3.9
C-7	302	313	313	314
C-8	46	47	42	35
C-9	538	543	558	585
C-10	24900	23600	23800	23000
C-11	6.5	5.7	4.9	4.6
C-13	80	80	81	83
C-14	0.05	0.06	0.06	0.02

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合;220℃-220℃-200℃-180℃

表107

成形材料:HIPS樹脂(旭化成工業(株)製 HIPS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイロン 492)  
塗装;塗料#151

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4	52.1	4.9	4.8	5.7
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.89$	$\Delta E=0.99$	$\Delta E=1.11$	$\Delta E=1.09$
C-1	1.06	1.06	1.062	1.065
C-2	83.7	83	84.4	83
C-3	104.4	104.8	104.1	103.6
C-5	3.2	3.4	3.6	3.9
C-7	302	316	314	324
C-8	46	44	40	36
C-9	538	547	553	567
C-10	24900	23600	23400	23200
C-11	6.5	5.6	4.9	4.7
C-13	80	80	81	79
C-14	0.05	0.04	0.04	0.02

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合;220℃-220℃-200℃-180℃

表109

成形材料:HIPS樹脂(旭化成工業(株)製 HIPS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイロン 492}  
塗装;(10:1)ウレタン塗料

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1	52	○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4		35.6	34.2	35
B-5		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16	$\Delta E=0.89$	合格	合格	合格
B-17		$\Delta E=1.05$	$\Delta E=1.22$	$\Delta E=1.11$
C-1		1.06	1.06	1.062
C-2		83.7	83.8	80
C-3		104.4	103.4	100.9
C-5		3.2	3.8	4.6
C-7		302	316	325
C-8		46	25	18
C-9		538	563	585
C-10		24900	23500	23200
C-11	0.05	6.5	5.2	3.7
C-13		80	81	84
C-14		0.05	0.05	0.02

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合;220℃-220℃-200℃-180℃

表110

成形材料:HIPS樹脂(旭化成工業(株)製 HIPS樹脂;商

品名、及びグレード;スタイロン 492)

塗装;(4:1)ウレタン塗料

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4	55.6	21.5	22	23.8
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=0.95$	$\Delta E=1.44$	$\Delta E=1.45$	$\Delta E=1.39$
C-1	1.06	1.061	1.063	1.065
C-2	83.7	84.2	82.2	79.5
C-3	104.4	101.8	100.8	99.2
C-5	3.2	3.8	4.3	4.8
C-7	302	312	318	317
C-8	46	23	20	18
C-9	538	565	564	574
C-10	24900	23100	23100	22300
C-11	6.5	5.3	4.3	3.8
C-13	80	81	83	85
C-14	0.05	0.04	0.02	0.03

注記)

&lt;成形条件;成形温度,使用成形機は日鋼J100EP&gt;

物性の場合;220℃—220℃—200℃—180℃

表111

成形材料:樹脂(旭化成工業(株)製 スチレン変性PPO  
(E)樹脂;商品名、及びグレード;Xyron 100Z}  
塗装;塗料#149

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1	16.7	○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4		6.1	5.2	5.5
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=7.55$	$\Delta E=0.25$	$\Delta E=0.31$	$\Delta E=0.29$
C-1	1.11	1.119	1.121	1.123
C-2	83.6	84.7	85.2	82.2
C-3	104.2	103.6	103.9	104.3
C-6	53.8	60.4	66.1	66.2
C-7	334	339	343	377
C-8	50	54	41	41
C-9	609	627	629	656
C-10	25600	26100	26300	24500
C-11	12.2	10.9	10.5	10.2
C-12	117	116	117	117
C-14	0.08	0.08	0.06	0.07

注記)

<成形条件;成形温度,使用成形機は日鋼J100EP>  
物性の場合 ;220℃-220℃-200℃-180℃

表112

成形材料:樹脂{旭化成工業(株)製 スチレン変性PPO  
(E)樹脂;商品名、及びグレード;Xyron 100Z}  
塗装なし

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
C-1	1.11	1.114	1.115	1.114
C-2	83.6	83.4	82.7	82.6
C-3	104.2	104.1	103.7	104.5
C-6	53.8	60.1	63.7	62.3
C-7	334	341	340	375
C-8	50	49	42	36
C-9	609	641	629	655
C-10	25600	27000	26100	24500
C-11	12.2	11.1	10.5	10.4
C-12	117	119	118	117
C-14	0.08	0.14	0.08	0.12

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;220℃—220℃—200℃—180℃

表114

成形材料:樹脂{旭化成工業(株)製 難燃HIPS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイロン VS741}  
塗装なし

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
C-1	1.17	1.171	1.17	1.17
C-2	79.2	79.7	80.8	78.6
C-3	100.5	100.5	100.8	99.7
C-5	9.1	10.2	10.1	10
C-7	213	210	225	224
C-8	41	41	39	36
C-9	389	385	368	387
C-10	23900	23900	22300	22000
C-11	7.5	7.5	6.7	6.7
C-13	60	61	64	63
C-14	0.15	0.13	0.02	0.03

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;200℃—200℃—180℃—160℃

表113

成形材料:樹脂(旭化成工業(株)製 難燃HIPS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイロン VS741)  
塗装;塗料# 149

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB	HB
B-4	58	5.1	5.8	5.8
B-5		100/100	100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし	異常なし
B-16		合格	合格	合格
B-17	$\Delta E=6.89$	$\Delta E=0.21$	$\Delta E=0.28$	$\Delta E=0.22$
C-1	1.17	1.172	1.173	1.175
C-2	79.2	79.4	79.5	78.6
C-3	100.5	100.1	99.7	100
C-5	9.1	9.8	10.5	10.2
C-7	213	222	227	225
C-8	41	44	46	38
C-9	389	387	378	383
C-10	23900	22900	22400	22300
C-11	7.5	7.3	6.8	6.7
C-13	60	60	64	63
C-14	0.15	0.16	0.02	0.03

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;200℃-200℃-180℃-160℃



表115

成形材料:樹脂(旭化成工業(株)製 難燃ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック VA58)  
塗装;塗料#149

試験項目	リサイクルの回数		
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)
B-1	82.1	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB
B-4		5.8	6.1
B-5		100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし
B-16	$\Delta E=6.31$	合格	合格
B-17		$\Delta E=0.22$	$\Delta E=0.21$
C-1		1.201	1.202
C-2	82.7	82.4	82.3
C-3	103.5	103.1	103.1
C-4	2.8	3.3	3.3
C-7	438	438	444
C-8	9	8	8
C-9	738	747	743
C-10	26200	25100	25000
C-11	9.5	8.6	7.4
C-12	110	111	110
C-14	0.13	0.17	0.07

注記)

<成形条件;成形温度,使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;220℃-220℃-200℃-180℃

表116

成形材料:樹脂{(旭化成工業(株)製 難燃ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;スタイラック VA58}  
塗装無し

試験項目	リサイクルの回数			
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)	3ターン *5)
C-1	1.119	1.119	1.197	
C-2	82.7	83.2	82.4	
C-3	103.5	103.5	103.9	
C-4	2.8	3.3	3.4	
C-7	438	434	445	
C-8	9	9	8	
C-9	738	740	734	
C-10	26200	25200	24600	
C-11	9.5	8.6	7.6	
C-12	110	111	110	
C-14	0.13	0.16	0.08	

注記)

<成形条件<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>  
物性の場合 ;220℃-220℃-200℃-180℃

表118

成形材料:樹脂{(株)宇部サイコン製 難燃ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;サイコラック ZFJ12}  
塗装なし

試験項目	リサイクルの回数		
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)
C-1	1.162	1.164	1.163
C-1			
C-2	80.. 0	80.6	80.3
C-3	102.2	102.4	103.4
C-5	3	3.2	3.2
C-7	381	391	403
C-8	18	19	19
C-9	659	683	693
C-10	26000	26700	24300
C-11	11.9	11.5	11.6
C-12	110	111	110
C-14	0.11	0.12	0.08

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>  
物性の場合 ;220℃-220℃-200℃-180℃

表117

成形材料:樹脂{(株)宇部サイコン製 難燃ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;サイコラック ZFJ12}

塗装;'塗料#149

試験項目	リサイクルの回数		
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)
B-1	88.6	○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB
B-4		7	6.8
B-5		100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし
B-16	$\Delta E=6.01$	合格	合格
B-17		$\Delta E=0.19$	$\Delta E=0.29$
C-1		1.165	1.166
C-2		81	80.7
C-3		103.3	103.1
C-5		3.3	3.3
C-7		401	407
C-8		17	19
C-9	26000	690	697
C-10		24700	24600
C-11		11.2	10.9
C-12		109	110
C-14		0.21	0.08

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;220℃-220℃-200℃-180℃

表119

成形材料:樹脂(日本ジーイー(株)製 PC/ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;サイコロイ C6200)

塗装;塗料#149

試験項目	リサイクルの回数	
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)
B-1		○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m
B-3		HB
B-4	95.6	6
B-5		100/100
B-6		異常なし
B-7		100/100
B-8		1mm以下
B-9		異常なし
B-10		100/100
B-11		1mm以下
B-12		異常なし
B-13		100/100
B-14		1mm以下
B-15		異常なし
B-16		合格
B-17	$\Delta E=2.80$	$\Delta E=0.28$
C-1	1.196	1.198
C-2	89.7	90.5
C-3	111.9	112.6
C-5	79.4	96.8
C-7	606	611
C-8	141	126
C-9	1033	1056
C-10	29400	30000
C-12	13.9	11.4
C-12	123	123
C-14	0.07	0.05

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>  
物性の場合 ;240℃—240℃—220℃—200℃

表120

成形材料:樹脂{日本ジーイー(株)製 PC/ABS樹脂;商  
品名、及びグレード;サイコロイ C6200}

塗装無し

試験項目	リサイクルの回数	
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)
C-1	1.196	1.125
C-2	89.7	89.4
C-3	111.9	112.5
C-5	79.4	99.7
C-7	606	608
C-8	141	105
C-9	1033	1058
C-10	29400	29000
C-11	13.9	10.8
C-12	123	124
C-14	0.07	0.04

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;240℃-240℃-220℃-200℃

表122

成形材料:樹脂{日本ポリオレフィン(株)製 PP樹脂;商  
品名、及びグレード;MK454B}

塗装なし

試験項目	リサイクルの回数		
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)
C-1	0.953	0.951	0.95
C-2	75.5	72.2	70.8
C-3	151.8	151.4	153.2
C-5	21.9	22.2	25.2
C-7	292	291	305
C-8	147	116	37
C-9	452	449	462
C-10	22200	22100	23600
C-11	7	7.2	6.1
C-12	97	97	96
C-14	0.01	0.02	0.01

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;200℃-200℃-180℃-160℃

表121

成形材料:樹脂(日本ポリオレフィン(株)製 PP樹脂;商  
品名、及びグレード;MK454B)  
塗装;塗料#132

試験項目	リサイクルの回数		
	0ターン(V材) *2)	1ターン *3)	2ターン *4)
B-1		○ 異常なし	○ 異常なし
B-2		17 $\mu$ m	17 $\mu$ m
B-3		HB	HB
B-4	20.7	25.8	26.7
B-5		100/100	100/100
B-6		異常なし	異常なし
B-7		100/100	100/100
B-8		1mm以下	1mm以下
B-9		異常なし	異常なし
B-10		100/100	100/100
B-11		1mm以下	1mm以下
B-12		異常なし	異常なし
B-13		100/100	100/100
B-14		1mm以下	1mm以下
B-15		異常なし	異常なし
B-16		合格	合格
B-17	$\Delta E=2.80$	$\Delta E=0.89$	$\Delta E=0.88$
C-1	0.953	0.953	0.953
C-2	75.5	72.2	72.2
C-3	151.8	151.8	151.9
C-5	21.9	21.1	23.9
C-7	292	294	304
C-8	147	68	51
C-9	452	444	459
C-10	22200	21800	22000
C-11	7	6.7	5.6
C-12	97	98	98
C-14	0.01	0.01	0.01

注記)

<成形条件;成形温度, 使用成形機は日鋼J100EP>

物性の場合 ;200℃—200℃—180℃—160℃

表123-1 塗料の配合比(割合)と、リサイクルの適用性を記した表

塗料 記号	#101	#102	#104	#122	#116	#118	#119	#121	#122	#123	#124	#126
A-1	101	102	104	112	116	118	119	121	122	123	124	126
A-2	54	60	50	90	68	68	68	68	68	68	68	68
A-3	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8
A-4	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05
A-5	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01
A-6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6
A-7	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
A-8	15	15	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
A-9	11	5	15	11	11	11	11	11	11	11	11	11
A-10	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
A-11	3	3	3	—	3	3	3	3	3	3	3	3
A-12	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
A-13	100.3	100.3	88.3	121.3	102.3	102.3	102.3	102.3	102.3	102.3	102.3	102.3
A-14	S1	S1	S3	S3	S1	S3	S3	S1	S1	S1	S1	S1
A-15	○	○	○	—	○	○	○	○	○	○	○	○
A-16	○	○	○	—	○	○	○	○	○	○	○	○
A-17	○	○	○	—	○	○	○	○	○	○	○	○
A-18	○	○	○	—	○	○	○	○	○	○	○	○
A-19	×	×	—	—	○	○	○	×	×	×	×	×
A-20	—	—	—	○	—	—	—	×	—	×	×	×
A-21	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

記事)

記号は表98-1、表99-1、及び表123に記載があるので参照のこと。

表123-2 塗料の配合比(割合)と、リサイクルの適用性を記した表

塗料 記号	# 129	# 132	# 133	# 138	# 140	# 142	# 144	# 10	# 149	# 20	# 30
A-1	129	132	133	138	140	142	144	10	149	20	30
A-2	68	54	54	54	54	54	68	60	60	17.1	17.1
A-3	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8
A-4	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05
A-5	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01
A-6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6	6
A-7	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
A-8	10	15	15	15	15	15	20	15	15	38.95	32.95
A-9	10	11	11	11	11	11	—	5	5	41.95	41.95
A-10	—	—	—	—	—	—	—	—	—	10	10
A-11	30	3	3	3	3	3	20	3	3	—	—
A-12	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3	0.3
A-13	118.3	100.3	100.3	100.3	100.3	100.3	108.3	100.3	100.3	125.36	119.36
A-14	S4	S3	S3	S3	S3	S3	S2	S2	S1	S1	S1
A-15	—	—	—	—	○	○	—	○	○	○	×
A-16	—	—	—	—	○	○	—	○	○	○	×
A-17	—	—	—	○	○	—	—	○	○	×	○
A-18	—	—	—	○	○	—	○	○	○	—	—
A-19	—	—	—	—	×	—	—	×	×	—	—
A-20	—	○	○	—	×	—	—	×	×	—	—
A-21	○	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

記事)

記号は表98-1、表99-1、及び表123に記載があるので参照のこと。



表123-3  
塗料の配合割合とリサイクル適用性を記した表

項目		塗料 # 40	塗料 # 50	塗料 # 12 7	塗料 # 12 8	塗料 # 15 1	塗料 # 10 Mt	塗料 # 14 9Mt	塗料 # 12 1Pw	インク # 15	インク # 25	インク # 35	インク # 11 3	インク # 13 2
配合比	A-1	40	149	127	128	151	10	149	121	10	20	30	113	132
	A-2	18.9	54	100	100	100	60	60	100	35	10.5	10.5	50	50
	A-3	10	—	—	—	—	—	—	24	—	—	—	—	—
	A-4	0.06	—	—	—	—	—	—	0.15	—	—	—	—	—
	A-5	0.01	—	—	—	—	—	—	0.03	—	—	—	1	1
	A-6	6	—	—	—	—	—	—	25	10	10	10	20	20
	A-7	3.5	10	—	—	—	—	—	—	4	4	4	14	14
	廃トナー	—	10	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
wt%	D-1	—	—	2	2	2	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-2	—	—	15	15	15	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-3	—	—	—	—	—	6	6	—	—	—	—	—	—
	D-4	—	—	—	—	—	1	1	—	—	—	—	—	—
	D-5	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—
	D-6	—	—	—	—	—	—	—	—	12	12	12	—	—
	D-7	—	—	—	—	—	—	—	—	0.3	0.3	0.3	—	—
	D-8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	5	5
溶剤など wt%	A-8	—	15	—	—	—	12	12	—	0	12.3	12.3	—	—
	A-9	—	11	—	—	—	—	—	—	10	10	10	10	10
	A-12	—	0.3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	0.3	0.3
	D-9	44.4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-10	9.1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	精製水	2.8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-11	5	—	0	0	5	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-12	0.2	—	—	—	—	0.2	0.2	—	—	—	—	—	—
リ サ イ ク ル 適 性	キシレン	—	—	5	5	0	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-13	—	—	7	7	7	—	—	—	—	—	—	—	—
	D-14	—	—	—	—	—	21	21	—	—	—	—	—	—
	A-13	100	100	129	129	129	100	100	150	71.3	71.3	71.3	100	100
A-14		S1	S1	脱イオン水	脱イオン水	脱イオン水	S1	S1	—	S2	S1	S1	S1	S1
リ サ イ ク ル 適 性	A-15	—	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	—	—
	A-16	—	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	—	—
	A-17	—	○	○	○	○	○	○	○	○	×	○	—	—
	A-18	—	○	○	○	○	○	○	○	○	—	—	—	—
	A-19	—	—	×	×	—	—	—	—	×	—	—	—	—
	A-20	—	—	×	×	—	—	—	—	×	—	—	○	○
	A-21	○	—	—	○	—	—	—	—	—	—	—	—	—

記事)

表123-3中においてD-1からD-10は、D-1;チツソ(株) CS-2, D-2;東洋インク(株)製 リオコンクブラックK-1, D-3;東洋アルミニウム(株)製 アルミペースト66NL-B, D-4;楠本化成(株)製 ディスパロン6900-10X, D-5;モンサント社製 モダフローパウダーⅢ, D-6;戸田工業(株)製 ベンガラ 商品名、及びグレード:トダカラー100ED, D-7;RHEOX Inc. 製 ペントンSD-1, D-8;チタン工業(株)製 黄色酸化鉄 商品名、及びグレード:タロックスLL-LX0, D-9;メタノール, D-10;ノルマルブタノール, D-11;ブチルセロソロブ, D-12;花王(株)製ホモゲノールL-100, D-13;脱イオン水, D-14;ブタノールを表す。その他の記号は、表98-1、表99-1、及び表123を参照のこと。

表 1 2 3-4 塗料の原材料、リサイクルの組み合わせなどを表す記号表

原材料、メーカー名、グレードなど		記号
塗料用樹脂 No * 3 4 )		A - 1
配合比 (量) wt%	塗料用樹脂	A - 2
	古河機械金属 (株) 製 酸化チタン (商品名、及びグレード ; FR - 4 1)	A - 3
	チタン工業 (株) 黄色酸化鉄 (商品名、及びグレード ; タロックス LL - XL 0)	A - 4
	三菱化学 (株) 製 カーボンブラック (商品名、及びグレード ; MA - 1 0 0)	A - 5
	丸尾カルシウム (株) 製 炭酸カルシウム (商品名、及びグレード ; MC - T)	A - 6
	竹原化学工業 (株) 製 タルク (商品名、及びグレード ; TT タルク)	A - 7
溶剤など wt%	トルエン	A - 8
	酢酸ブチル	A - 9
	シクロヘキサノン	A - 1 0
	イソプロピルアルコール	A - 1 1
	モンサント社製 表面調整剤 (商品名、及びグレード ; モダフロー)	A - 1 2
トータル		A - 1 3
希釈用のシンナー No		A - 1 4
リサイクル適	HIPS 樹脂	A - 1 5
	スチレン変性 PPO (E) 樹脂	A - 1 6
	ABS 樹脂	A - 1 7
	PC 樹脂	A - 1 8
	PVC 樹脂	A - 1 9
	PP 樹脂	A - 2 0
	ナイロン樹脂	A - 2 1

記事)

\* 3 4 ) 塗料用樹脂の明細 (樹脂の種類、製造メーカー名、商品名、及びグレードについては、表 1 0 3 と同じであるので表 1 0 3 を参照のこと。

・以下表 1 2 3 に属する表中において、「○」はリサイクル可能な組み合わせ、「×」はリサイクル不可能な組み合わせ、

「-」はリサイクル可能か否か不明な組み合わせを示す。

・ABS 樹脂には、AS 樹脂、AES 樹脂、AAS 樹脂などの AS 樹脂をベースとしたブレンドポリマーを含む。

・HIPS 樹脂も ABS 樹脂と同様に、PS 樹脂をベースとしたブレンドポリマーを含む。

表 124 塗装適正、塗膜性能評価結果

	#101	#102	#104	#112	#116	#118	#119	#121	#122	#123	#124	#126	#128	#129	#132
1. 塗装適正 (外觀; 艶、むら、しわ、曇り、ピンホール、膨れなどは認められず)	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2. 塗膜性能															
2-1. 鉛筆硬度テスト	HB以上	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2-2. ゴハン目テスト	異常なし 100/100	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2-3. 温水ディップテスト	異常なし 100/100	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2-4. 耐湿性テスト	異常なし 100/100	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
3. 塗装適正、塗膜性能の評価に用いた成形材料	ABS樹脂成形品	同左	同左	PP樹脂成形品	ABS樹脂成形品	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	PA6樹脂成形品	PP樹脂成形品
塗料															
(試験項目)	#127	#133	#138	#140	#142	#144	#149	#149	#150	#151	#151	#151	#151	#151	#151
1. 塗装適正 (外觀; 艶、むら、しわ、曇り、ピンホール、膨れなどは認められず)	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2. 塗膜性能															
2-1. 鉛筆硬度テスト	HB以上	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2-2. ゴハン目テスト	異常なし 100/100	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2-3. 温水ディップテスト	異常なし 100/100	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2-4. 耐湿性テスト	異常なし 100/100	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
3. 塗装適正、塗膜性能の評価に用いた成形材料	ABS樹脂成形品	PP樹脂成形品	ABS樹脂成形品	同左	HIP樹脂成形品	PC樹脂成形品	ABS樹脂成形品	同左	HIP樹脂成形品	ABS樹脂成形品	PA6樹脂成形品	ABS樹脂成形品	同左	同左	同左

表125 成形加工性の評価結果を示す表

項目	塗料	#101	#102	#104	#112	#116	#118	#119	#121	#122	#123	#124	#126	#127	#128	#129
1. 成形加工上の問題点など		特になし	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2. シルバー・ストリーク不良の発生率(%)		0.5	0.35	0.3	0	0.8	1.3	0.6	0.8	0.6	0.9	0.5	0.9	0.2	0.5	0
3. 焼け不良		発生は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
4. 色むら		発生は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
5. 汚染・異物不良の発生率(%)		1	1	1.3	0.4	1	1.2	1.1	1.3	1.5	1	1	1.2	1.3	0.9	1.6
6. 割れ不良の発生率		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7. ショート不良の発生		発生は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
8. 特に熔融樹脂の流動性に用いた成形材料		流動性に変化は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
9. 成形加工適性の評価		ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	PP樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	PA樹脂
項目	塗料	#132	#133	#138	#140	#142	#144	#149	#10	#20	#30	#40	#50	#10	#149	#151
1. 成形加工上の問題点など		特になし	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
2. シルバー・ストリーク不良の発生率(%)		0	0.5	0.8	0.3	0.2	1.2	0	0.8	0.6	0.3	0.9	0.7	0.4	0.2	0.5
3. 焼け不良		発生は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
4. 色むら		発生は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
5. 汚染・異物不良の発生率(%)		0.7	0.6	0.9	1.1	0.4	2.6	0.8	0.6	1.3	0.8	0.5	0.4	10.6	1.5	0.9
6. 割れ不良の発生率		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7. ショート不良の発生		発生は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
8. 特に熔融樹脂の流動性に用いた成形材料		流動性に変化は認められず	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左	同左
9. 成形加工適性の評価		PP樹脂	PP樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	HIPS樹脂	PC樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	HIPS樹脂	ABS樹脂	PA樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂	ABS樹脂

記事) リサイクルテストの段階で、V材で成形加工成形品にリサイクル可能な塗装を施して、再びベレタイズ成形加工して得られた成形品に発生した「汚染・異物不良」、  
「シルバー・ストリーク不良」は再び塗装を施せば、カバーマーク(化粧)出来るレベルの製品であった。

表 1 2 6

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

表 1 2 7

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表8による。

表 1 3 1

項目 \ 資料	相溶 (容) 化剤 ; モディパー A44 10を5wt%添加	相溶 (容) 化剤 添加無し
アイゾット衝撃強度 (kg・cm/cm)	17.7	13.6

表 1 2 8

原材料 (商品名、及びグレード)	配合割合 (重量 (kg))
三菱レイヨン(株)製 スチレン変性アクリル樹脂 (商品名、及びグレード: タイヤナル BR-52)	100
古河機械金属(株)製 酸化チタン (商品名、及びグレード: FR-41)	24
三菱化学(株)製 カーボンブラック (商品名、及びグレード: MA-100)	0.03
チタン工業(株)製 黄色酸化鉄 (商品名、及びグレード: タロックス LL-XL0)	0.15
丸尾カルシウム(株)製 炭酸カルシウム (商品名、及びグレード: MC-T)	25
モンサント社製 表面調整剤 (商品名、及びグレード: モタフロパウダーⅢ)	1

表 1 2 9

評価項目	評価結果
1・塗膜適性 1-1. 外観 2・塗膜性能 鉛筆硬度テスト ゴバン目テスト クロスカットテスト 温水ディップテスト 耐湿性テスト 塩水ディップテスト	曇り, ピンホール, 膨れなどは確認されず。  HB以上 100/100 1mm以下 異常なし 100/100 異常なし 100/100 異常なし 100/100

試験方法などは表 8 による。

表 1 3 2

項目 \ 資料	相溶 (容) 化剤; モディパー A44 10 を 5 w t % 添加	相溶 (容) 化剤 添加無し
アイゾット衝撃強度 (kg・cm/cm)	6.6	3.1

表 1 3 0

資料 時間(hr.)	スチレン変性 PP0(E)樹脂 + 塗料#149	スチレン変性 PP0(E)樹脂 + ウレタン樹脂 (10:1)塗料	スチレン変性 PP0(E)樹脂 + 塗装無し	ABS樹脂 + 塗装無し	炭素 炭素ABS樹脂 + 塗装無し	PC/ABS樹脂 + 塗装無し
24hr.	0.28	0.34	1.7	0.3	1.05	0.33
48hr.	0.38	0.61	4.73	0.25	2.94	0.95
72hr.	0.26	0.96	7.89	1.73	4.57	0.93
96hr.	0.4	1.23	11.88	1.66	6.04	2.61
192hr.	0.34	1.46	19.75	2.02	14.33	5.63

表 1 3 3

試験項目	テスト方法	単位	第75実施例	第76実施例	第77実施例	第78実施例
引っ張り降伏点強度	JIS K 7113	kgf/mm <sup>2</sup>	1.5	3.6	4.2	3.6
引っ張り破断点伸び	JIS K 7113	%	4	4	4	4
最大曲げ強さ	JIS K 7203	kgf/mm <sup>2</sup>	2.1 *31)	5.2 *31)	6.9 *32)	5.4 *31)
曲げ弾性率	JIS K 7113	kgf/mm <sup>2</sup>	257	189	226	190
アイソット衝撃強度 (ノッチ付き、1/4 インチ厚、室温)	JIS K 7110	kg・cm/cm	1.0	1.3	1.7	1.1

\*31)変位が試験片の厚みの1.5倍に達する前に破断。

\*32)規定たわみ曲げ強さ(変位が試験片の厚みの1.5倍に達しても破断せず。)

表 1 3 4

項目  テスト項目(単位)	成形用材料：ABS樹脂 塗料　　；塗料#149				
	ハーション材 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)	
1-2. 機械的な性質					
引張強度	kg/cm <sup>2</sup>	440	430	426	420
曲げ強度	kg/cm <sup>2</sup>	670	665	667	671
伸び	%	20	19	19	18
曲げ弾性率	kg/cm <sup>2</sup>	24000	24000	23800	24100
アイソット衝撃強度	kg・cm/cm	16	14.6	14.9	15.1

\*2), \*3), \*4), \*5)については、第4実施例に記載の内容に準ずる。

表 1 3 5

項目       テスト項目(単位)	成形用材料:ABS樹脂 塗料     ;塗料#149				
	ハーション材 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)	
1-2. 機械的な性質					
引張強度	kg/cm <sup>2</sup>	340	332	326	320
曲げ強度	kg/cm <sup>2</sup>	550	540	525	516
伸び	%	50	46	44	43
曲げ弾性率	kg/cm <sup>2</sup>	22500	22600	22800	22900
アイソット衝撃強度	kg・cm/cm	7	6.8	7.1	6.9

\*2), \*3), \*4), \*5)については、第4実施例に記載の内容に準ずる。



表 1 3 6

項目 テスト項目(単位)	成形用材料; スチレン変性PPO(E)樹脂 塗料 ; 塗料#149			
	ハーゲン材 *2)	リサイクル 1回目 *3)	リサイクル 2回目 *4)	リサイクル 3回目 *5)
1-2. 機械的な性質				
引張強度 kg/cm <sup>2</sup>	370	381	388	391
曲げ強度 kg/cm <sup>2</sup>	600	614	642	630
伸び %	40	35	41	42
曲げ弾性率 kg/cm <sup>2</sup>	23000	22800	23200	23300
アイゾット衝撃強度 kg・cm/cm	15	13.5	12.6	11.9

\*2), \*3), \*4), \*5)については、第4実施例に記載の内容に準ずる。

表 1 3 7

会社名	塗料 薬品名(商品名)	塗料 #10	塗料 #149	熱硬化性ウ レタン塗料 (10:1) *33)
ライオン(株)	ママレモン(原液)	○	○	○
ライオン(株)	ママレモン(10%溶液)	○	○	○
花王(株)	液体ガラスマイベツト	○	○	○
花王(株)	かんたんマイベツト	○	○	○
タイホー工業(株)	ブラテッククリーンSS	△	△	△
サンワ工業(株)	クリンマスター	○	○	○
サンワ工業(株)	クリンエースM 148D	○	○	○
サンワ工業(株)	ソイレカットP 172D	×	×	△
サンワ工業(株)	フューザークリーナー液 177D	×	△	△
富士ゼロックス(株)	ドラムクリーナー V512	×	△	△
富士ゼロックス(株)	ドラムクリーナー V506	×	△	△

記号説明) ○: 塗膜に変化無し。

△: 塗膜に光沢が出る。

×: 塗膜が薬品によって犯され、成型品の表面が露出する。

\*33) (株)カシュー製 熱硬化性ウレタン塗料

(商品名、及びグレード; ストロノ #100)

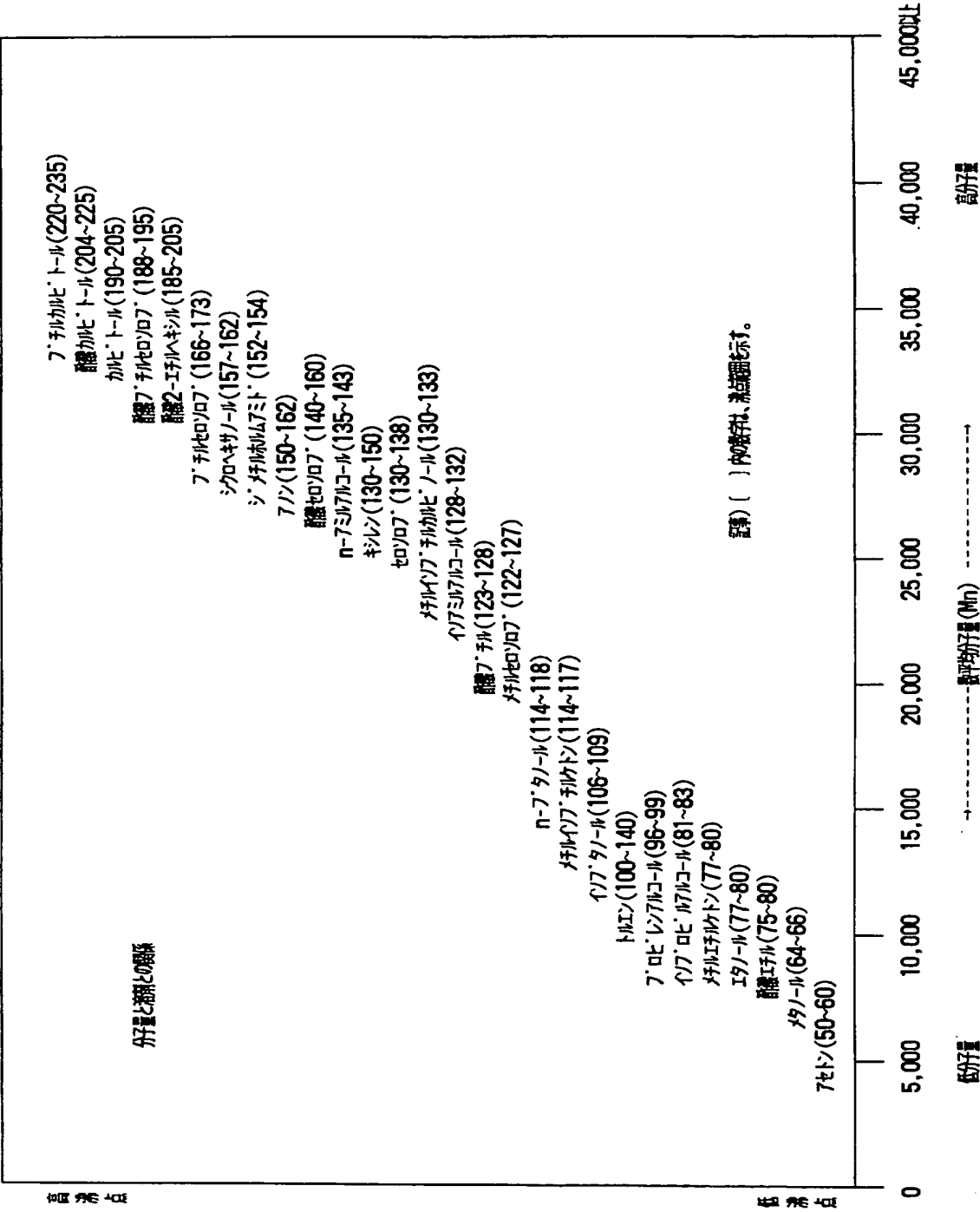
表138 塗料を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂のリサイクル性のマトリックス

成形品の主成分をなす樹脂	HIPS樹脂	スチレン変性PP O(E)樹脂	ABS樹脂	PC樹脂	塩化ビニル樹脂	ナイロン樹脂	PP樹脂	PE樹脂
塗膜を構成する樹脂								
スチレン化アルキド	○	○	○	○	×	×	×	×
アクリル樹脂	○	○	◎	○	×	×	×	×
塩素化PP	×	×	×	×	×	×	◎	◎
酢酸ビニル変性アクリル樹脂	×	×	○	×	×	×	×	×
フェノール樹脂	×	×	×	×	×	×	×	×
ロジン変性マレイン酸樹脂	×	×	×	×	×	×	×	×
ロジンエステル	×	×	×	×	×	×	×	×
ロジン変性フェノール樹脂	×	×	×	×	×	×	×	×
塩化ビニル樹脂	×	×	△	△	◎	×	×	×
ポリビニルブチラール	×	×	×	×	×	×	×	×
塩化ビニル／酢酸ビニル共重合樹脂	△	×	○	○	○	×	×	×
スチレン変性アクリル樹脂	◎	◎	◎	◎	×	×	×	×
スチレンアクリルエマルジョン	◎	◎	◎	◎	×	×	×	×
アクリルエマルジョン	○	○	◎	◎	×	×	×	×
ポリアミド樹脂	×	△	△	×	×	◎	×	×
ウレタンエマルジョン	×	×	×	×	×	×	×	×
エポキシ樹脂	×	×	×	△	×	×	×	×
アルキド樹脂／硝化綿	×	×	○	○	×	×	×	×
熱可塑性アクリル樹脂／硝化綿	×	×	○	×	×	×	×	×
酢酸ビニル変性アクリル樹脂	×	×	○	○	×	×	×	×
アルキド樹脂	×	×	○	×	×	×	×	×
ウレタン変性アルキド樹脂	○	○	○	○	×	×	×	×
塩素化ポリエチレン	×	×	×	×	×	×	○	○
水溶性アクリル樹脂	○	◎	◎	○	×	×	×	×

記号説明)

- ◎; 塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂とは、十分な親和性がありリサイクル可能な組み合わせ。
- ; 塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂とは、親和性を示し、リサイクル可能な組み合わせ。
- △; 塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂とは、再生の条件によっては、親和性を示す組み合わせ。
- ×; 塗膜を構成する熱可塑性樹脂と、成形品の主成分である熱可塑性樹脂とは、親和性を示さない組み合わせ。

表139



## 請求の範囲

1. 熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、  
該成型品の表面に塗布された塗膜から成り、  
該塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂が、少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されていることを特徴とする塗装成型品。
2. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と熱融着性、熱接着性、熱粘着性、熱密着性、熱付着性、熱接合性、熱親和性、熱ぬれ性、または熱融解性を示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されていることを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
3. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と相容性または相溶性を示す同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されていることを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
4. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に分散して海島構造またはその他の構造を持ち安定することが出来る、同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されていることを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
5. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と分子レベルで混ざり合うことが出来る同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されていることを特徴とする請求項1記載の塗装成型品。
6. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂とが、同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似する性質を有する樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項 3 記載の塗装成型品。

7. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、スチレン系樹脂、ビニル系樹脂、アミノ系樹脂、オレフィン系樹脂に属する樹脂またはそれに類する少なくとも 1 つによって構成されているとともに、

前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂が、アクリル系樹脂、スチレン系樹脂、ビニル系樹脂、アミノ系樹脂、オレフィン系樹脂に属する樹脂またはそれに類する樹脂の少なくとも 1 つによって構成されている

ことを特徴とする請求項 3 記載の塗装成型品。

8. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ABS 樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜の主成分である前記熱可塑性樹脂が、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、スチレン変性アクリル樹脂または熱可塑性アクリル樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項 3 記載の塗装成型品。

9. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ハイインパクトポリスチレン樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項 3 記載の塗装成型品。

10. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、変性ポリフェニレンオキサイド（エーテル）樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、ポリスチレン樹脂またはスチレン変性アクリル樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項 3 記載の塗装成型品。

11. 前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂が、ポリプロピレン樹脂またはポリエチレン樹脂によって構成されているとともに、

前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、塩素化ポリプロピレン樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項 3 記載の塗装成型品。

1 2. 前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂に島状に分散して海島構造またはその他の構造を呈するものであって、

前記島状に分散した前記塗膜を構成する前記熱可塑性樹脂の縦横比が、0.2から1である

ことを特徴とする請求項4記載の塗装成型品。

1 3. 熱可塑性樹脂を主成分とする成型品と、

該成型品の表面に直接付着された塗膜から成り、

該塗膜を構成する樹脂と前記成型品を構成する樹脂が、少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されていることを特徴とする塗装成型品。

1 4. 前記塗膜が、成型品の外表面全体に直接付着されている

ことを特徴とする請求項13記載の塗装成型品。

1 5. 前記塗膜が、成型品の外表面または内表面の一部に直接付着されていることを特徴とする請求項13記載の塗装成型品。

1 6. 熱可塑性樹脂により成型品を成形し、

成形された前記成型品の表面に対して、該成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂が主成分である塗料を塗装することを特徴とする塗装成型品の製造方法。

1 7. 成型品の表面に該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装された前記塗装成型品を粉砕し、

粉砕あるいはペレタイズされた該塗装成型品より成形し、

成形された該成型品に対して、該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料を塗装する

ことを特徴とする塗装成型品の再生方法。

1 8. 粉砕された前記塗装成型品を粉砕されたままで、

あるいは溶融混練してペレットを押し出し、

粉碎されたままで、あるいは押し出された該ペレットにより成型品を成形することを特徴とする請求項 17 記載の塗装成型品の再生方法。

19. 押し出された少なくとも双方の界面あるいは境界領域にて互いに親和性をもち、前記成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な熱可塑性樹脂によって構成されている複数の塗装成型品の粉砕片またはペレットを一定割合で混合して成型品を成形する

ことを特徴とする請求項 18 記載の塗装成型品の再生方法。

20. 前記塗装成型品の少なくとも一方が、発泡体であり、

所定の背圧を作用した状態において溶融混練して、発生する発泡ガスを溶融樹脂内に加圧溶解するようにした

ことを特徴とする請求項 19 記載の塗装成型品の再生方法。

21. 合わせ面にシールを施して気密に密閉したシール金型を予め大気圧以上に加圧しておき、

開閉機構を介して溶融樹脂をシール金型内に射出する

ことを特徴とする請求項 20 記載の塗装成型品の再生方法。

22. ABS 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品が粉砕され溶融混練してペレットが押し出され、

PC 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料が塗装された第 2 の塗装成型品が粉砕され溶融混練してペレットが押し出され、

ことを特徴とする請求項 18 記載の塗装成型品の再生方法。

23. 押し出された前記複数の塗装成型品のペレットを一定割合で混合して成型品を成形するに当たり、一定重量割合の相容化剤を添加する

ことを特徴とする請求項 18 記載の塗装成型品の再生方法。

24. 押し出された前記第 1 および第 2 の塗装成型品のペレットを上記割合で混合して成型品を成形するに当たり、1 から 15 % の重量割合の相容化剤を添加する

ことを特徴とする請求項 22 記載の塗装成型品の再生方法。

25. ABS 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂などのワニスベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、

PET 樹脂の成型品より成る第 2 の成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出される

ことを特徴とする請求項 19 記載の塗装成型品の再生方法。

26. 上記混合割合の前記第 1 および第 2 の成型品の各ペレットを一定温度以上で一定時間加熱し、

該加熱された混合ペレットを成形する

ことを特徴とする請求項 23 記載の塗装成型品の再生方法。

27. 加熱された前記混合ペレットが成形された前記成型品に対してスチレン変性アクリル樹脂ワニスなどのをベースにした塗料を塗装する

ことを特徴とする請求項 26 記載の塗装成型品の再生方法。

28. ABS 樹脂の成型品にスチレン変性アクリル樹脂ワニスベースにした塗料が塗装された第 1 の塗装成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、

PMMA 樹脂の塗装成型品より成る第 2 の塗装成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出される

ことを特徴とする請求項 19 記載の塗装成型品の再生方法。

29. 前記混合ペレットが成形された前記成型品に対してアクリロニトリル・スチレン共重合樹脂ワニスベースにした第 1 の塗料を塗装する

ことを特徴とする請求項 28 記載の塗装成型品の再生方法。

30. HIPS 樹脂の第 1 の成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、

PS 樹脂の発泡体より成る第 2 の成型品が粉碎され熔融混練してペレットが押し出され、

前記第 1 および第 2 の成型品の各ペレットが混合された前記混合ペレットが成形されることを特徴とする請求項 19 記載の塗装成型品の再生方法。



3 1. 該成形された前記成型品に対してポリスチレン樹脂ワニスに基づいた第2の塗料を塗装する

ことを特徴とする請求項30記載の塗装成型品の再生方法。

3 2. 粉砕された前記塗装成型品を熔融混練して押し出された前記ペレットとともに、リサイクル助剤として一定量の前記塗装成型品のバージン樹脂または該バージン樹脂の成分を補充して、成型品を成形する

ことを特徴とする請求項17記載の塗装成型品の再生方法。

3 3. 前記リサイクル助剤とともに、あるいは単独にて一定量の強化材、充填材、または各種の添加剤を添加して、成型品を成形する

ことを特徴とする請求項32記載の塗装成型品の再生方法。

3 4. 廃トナーを該廃トナーを構成する熱可塑性樹脂に対し少なくとも親和性を示す熱可塑性樹脂の成型品の粉砕片またはペレットに対して一定割合で加えることを特徴とする請求項17記載の塗装成型品の再生方法。

3 5. 塗装が施されている樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成されている

ことを特徴とする樹脂成型品用塗料。

3 6. 前記塗料の主成分である前記熱可塑性樹脂が、前記成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と同一樹脂、同一樹脂骨格または同一枝を有する樹脂、または類似する性質を有する樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項35記載の塗装成型品用塗料。

3 7. 前記樹脂成型品用塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂が、アクリロニトリル・スチレン共重合樹脂、ポリスチレン樹脂、スチレン変性アクリル樹脂、熱可塑性アクリル樹脂またはハロゲン化ポリオレフィン樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項35記載の樹脂成型品用塗料。

3 8. 前記樹脂成型品用塗料を構成する前記熱可塑性樹脂が、1種類の熱可塑性樹脂によって構成されている

ことを特徴とする請求項35記載の樹脂成型品用塗料。

3 9. 前記樹脂成型品用塗料を構成する前記熱可塑性樹脂が、少なくとも2種

類の熱可塑性樹脂が混合されている

ことを特徴とする請求項 3 5 記載の樹脂成型品用塗料。

4 0. 前記塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂が、重量平均分子量 1 0, 0 0 0 から 6 0, 0 0 0 の前記スチレン変性アクリル樹脂である

ことを特徴とする請求項 3 6 記載の樹脂成型品用塗料。

4 1. 前記塗料の主成分をなす前記熱可塑性樹脂の分子量に応じた沸点の溶剤を含有している

ことを特徴とする請求項 4 0 記載の樹脂成型品用塗料。

4 2. 塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な樹脂成型品用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂と、溶剤と、顔料としての一定割合の廃トナーとから成る

ことを特徴とする請求項 3 5 記載の樹脂成型品用塗料。

4 3. 塗装が施される樹脂成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な樹脂成型用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂に対して溶剤などを用いずに、また溶剤または水（以下「溶剤など」と称する）を加えて必要に応じて顔料や染料などの、あるいは表面調整剤、その他添加剤などを加えて分散あるいは溶解して塗料化する

ことを特徴とする樹脂成型品用塗料の製造方法。

4 4. 前記樹脂成型用塗料の主成分をなす熱可塑性樹脂の分子量に応じた沸点の溶剤が添加される

ことを特徴とする請求項 4 3 記載の樹脂成型品用塗料の製造方法。

4 5. 前記樹脂成型品用の塗料を構成する前記熱可塑性樹脂に対して、前記溶剤として混合溶剤を加える

ことを特徴とする請求項 4 4 記載の樹脂成型品用塗料の製造方法。

4 6. アクリロニトリル・スチレン樹脂を、トルエン／酢酸ブチルなどの混合溶剤に一定割合の固形分になるように攪拌させながら投入して、一定時間攪拌を続けて溶解してワニスを作成するとともに、

酢酸ブチル、酸化チタン、炭酸カルシウム、タルク、黄色酸化鉄、カーボンブラックなどを一定時間混合攪拌してミルベースとして、一定粒度以下になるまで

分散させ、

トルエン、酢酸ブチル、シクロヘキサノン、表面調整剤などを加えて溶解させ  
第1の塗料を製造する

ことを特徴とする請求項45記載の樹脂成型品用塗料の製造方法。

47. ポリスチレン樹脂を、トルエン／酢酸ブチルなどの混合溶剤に一定割合  
の固形分になるように攪拌させながら投入して、一定時間攪拌を続けて溶解して  
ワニスを作成するとともに、

酢酸ブチル、トルエン、酸化チタン、炭酸カルシウム、タルク、黄色酸化鉄、  
カーボンブラックなどを一定時間混合攪拌してミルベースとして、一定粒度以下  
になるまで分散させ、

トルエン、酢酸ブチル、シクロヘキサノン、表面調整剤などを加えて溶解させ  
第2の塗料を製造する

ことを特徴とする請求項45記載の樹脂成型品用塗料の製造方法。

48. スチレン変性アクリル樹脂ワニスを作成するとともに、

酢酸ブチル、トルエン、酸化チタン、炭酸カルシウム、タルク、黄色酸化鉄、  
カーボンブラックなどを一定時間混合攪拌してミルベースとして、一定粒度以下  
になるまで分散させ、

トルエン、酢酸ブチル、表面調整剤などを加えて溶解させ  
第3の塗料を製造する

ことを特徴とする請求項45記載の樹脂成型品用塗料の製造方法。

49. 成型品の表面に該成型品を構成する熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返  
し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された塗料が塗装され  
た塗装成型品を粉砕する粉砕装置と、

粉砕あるいはペレタイズされた該塗装成型品より成型品を成形する成形装置と

成形された該成型品表面に対して該成型品を構成する前記熱可塑性樹脂と混ぜ  
合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂によって構成された  
塗料を塗装する塗装装置と

からなることを特徴とする塗装成型品の再生装置。

50. 粉碎された前記塗装成型品を熔融混練して、前記成形装置に充填されるペレットを押し出すペレット押し出し装置を備えている

ことを特徴とする請求項49記載の塗装成型品の再生装置。

51. 前記ペレット押し出し装置は、スクリューを持つ押出装置によって構成され、粉碎された前記塗装成型品を単軸押し出し装置を用いて、低速のスクリュー一回転数で熔融混練して押し出すように構成されている

ことを特徴とする請求項50記載の塗装成型品の再生装置。

52. 成型品の表面に該成型品の主成分である熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂の主成分である塗料が塗装された前記塗装成型品を粉碎して成形された成型品に対して、該成型品の主成分である前記熱可塑性樹脂と混ぜ合わせて繰り返し成形可能な同質または異質な熱可塑性樹脂の主成分である塗料が塗装された再生塗装成型品の試験片に対して、ゴバン目試験を行うことにより、試験結果により再生塗装成型品の再生可能性を評価する

ことを特徴とする再生塗装成型品の再生可能性評価方法。

53. 成型品を構成する熱可塑性樹脂と塗料を構成する熱可塑性樹脂とを一定割合で混ぜ合わせた混合樹脂を成形した試験片に対して、ゴバン目試験を行うことにより、試験結果により再生塗装成型品の再生可能性を評価する

ことを特徴とする再生塗装成型品の再生可能性評価方法。

54. 再生された再生塗装成型品としての試験片の主成分である前記熱可塑性樹脂中に分散している前記塗料の主成分である熱可塑性樹脂の分散状態を、顕微鏡写真によって評価する

ことを特徴とする請求項53記載の再生塗装成型品の再生可能性評価方法。

55. 再生塗装成型品の再生を繰り返し、その都度塗膜性能の試験を行い、試験結果の推移から再生塗装成型品の再生可能性を評価する

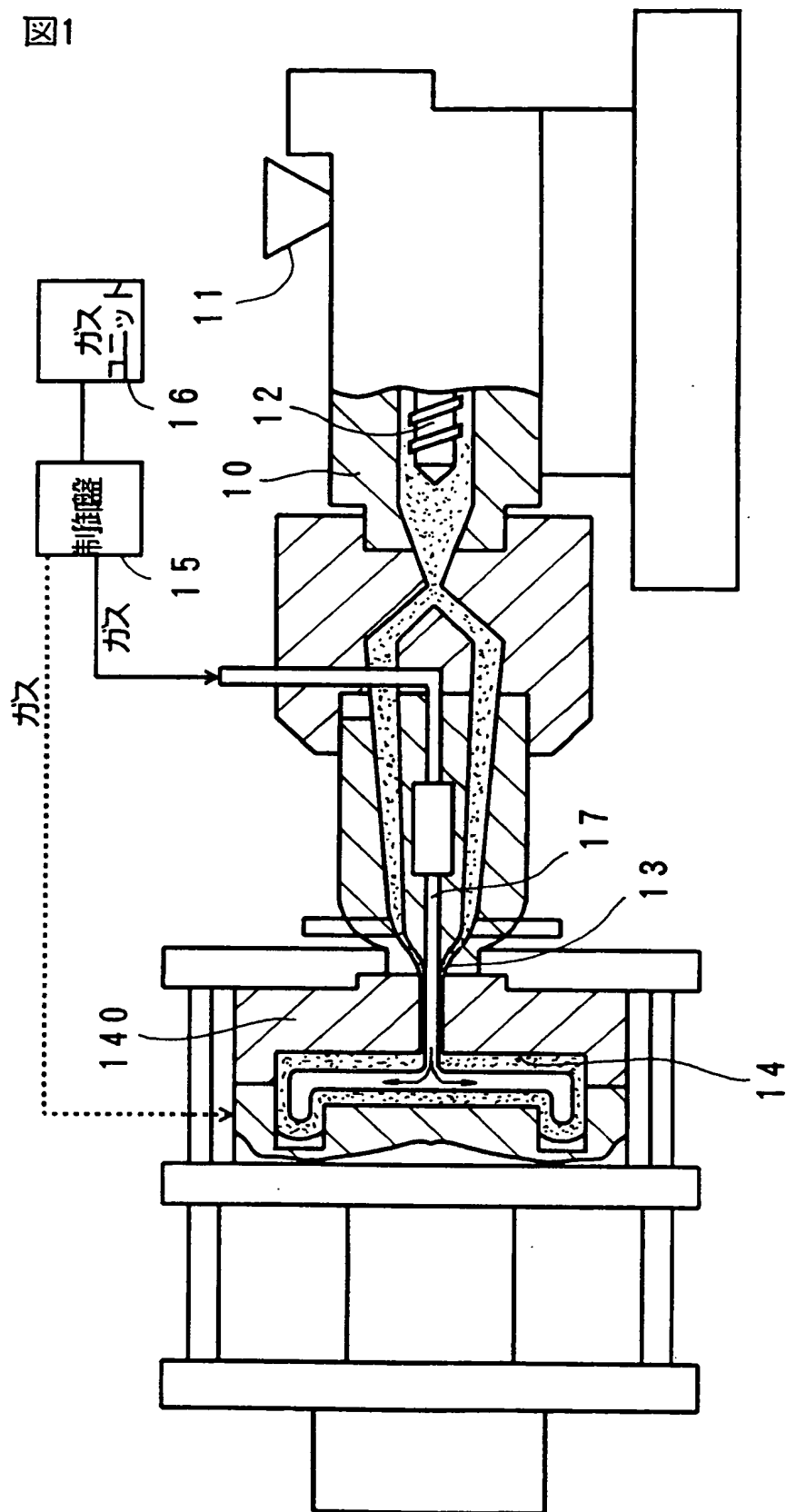
ことを特徴とする請求項54記載の再生塗装成型品の再生可能性評価方法。

56. 再生塗装成型品の再生を繰り返し、その都度再生塗装成型品の機械的強度、熱的性質、その他の物性値を測定し、測定した物性値の推移から再生塗装成型品の再生可能性を評価する

ことを特徴とする請求項 5 5 記載の再生塗装成型品の再生可能性評価方法。

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

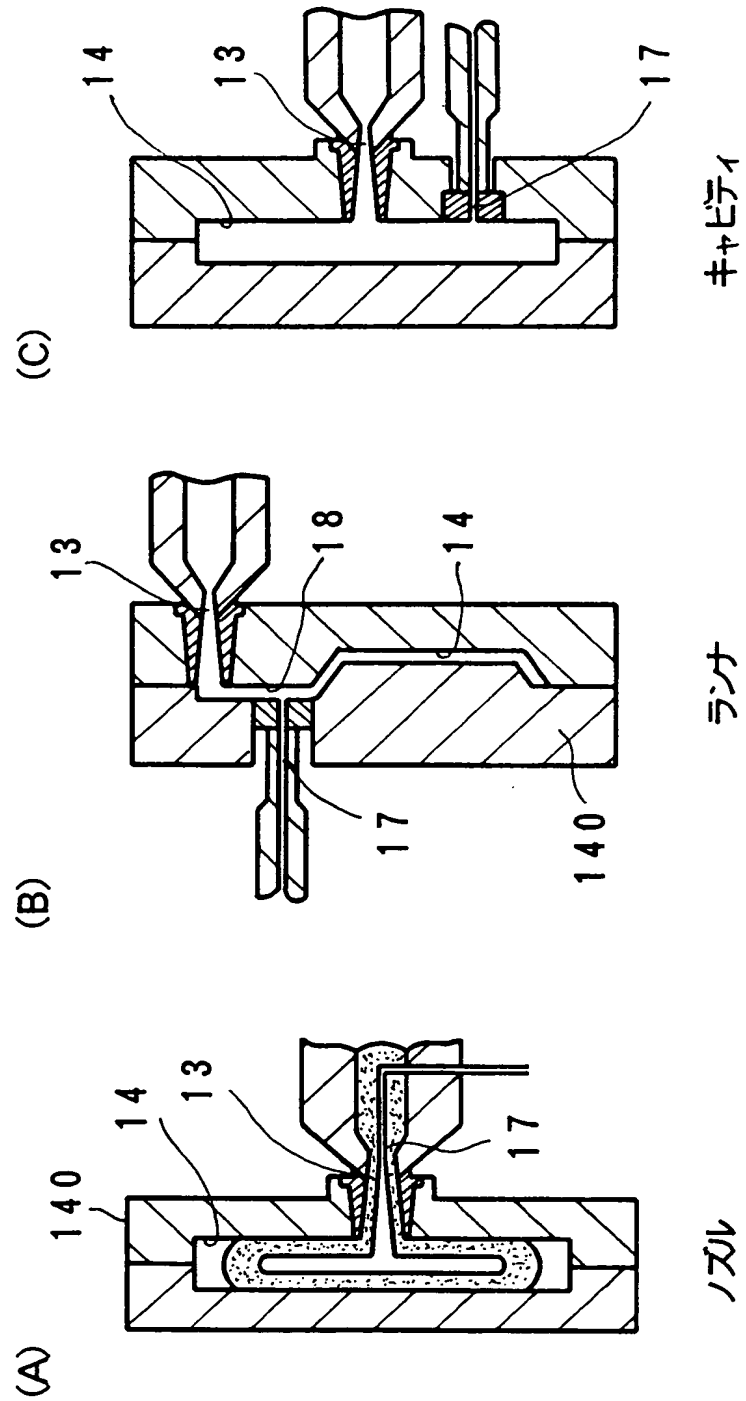
図1



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



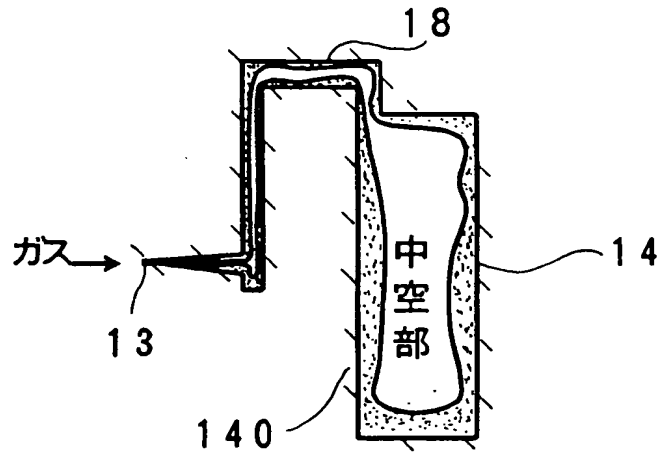
図2



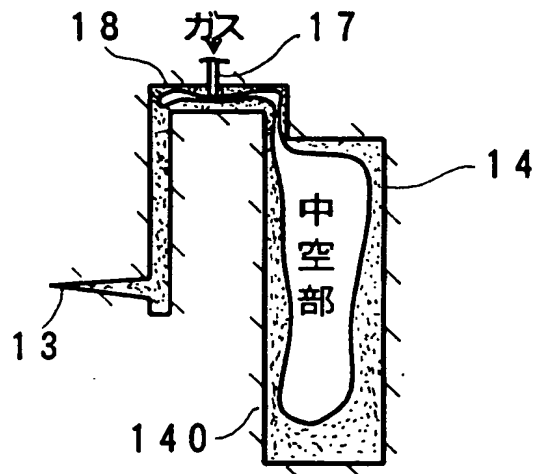
**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図3

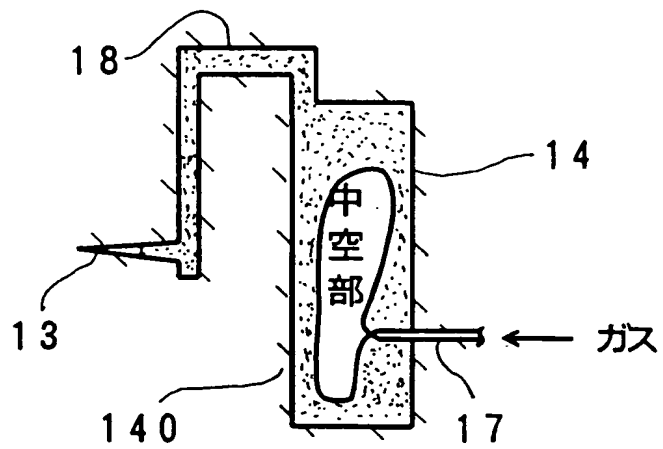
(A)



(B)

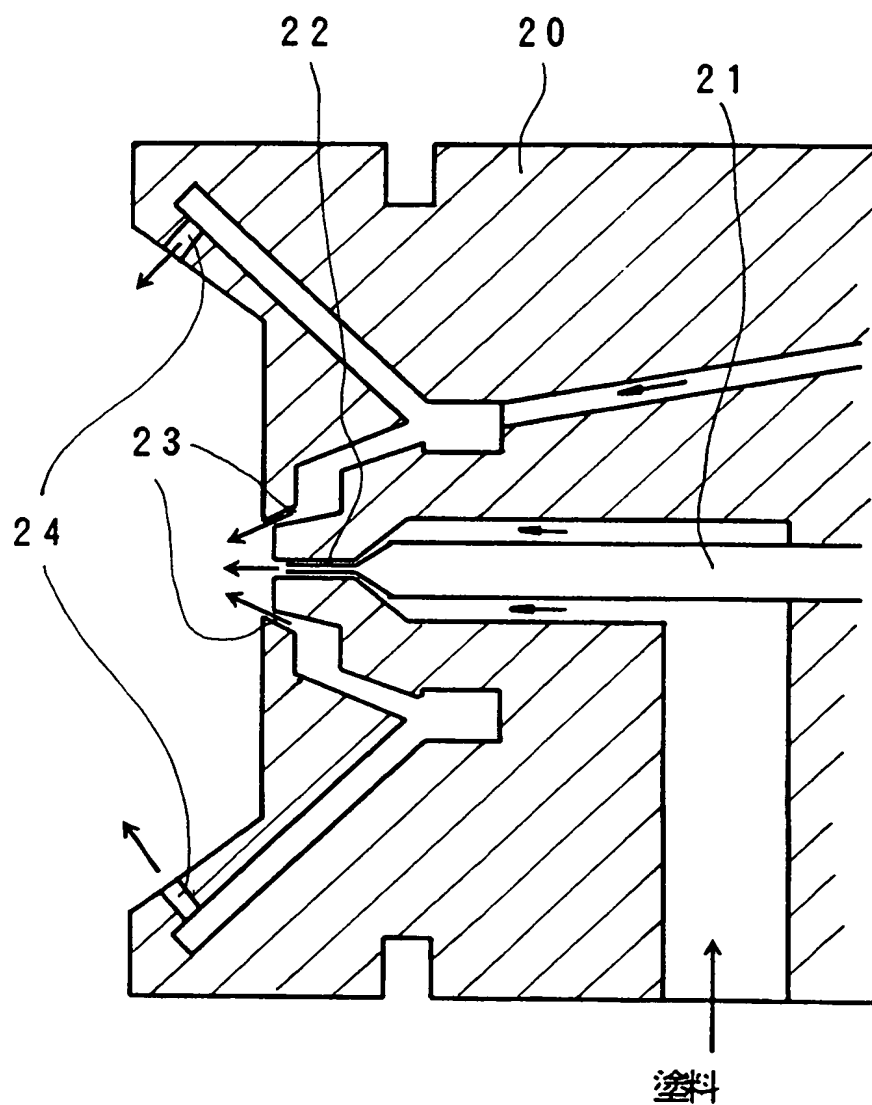


(C)



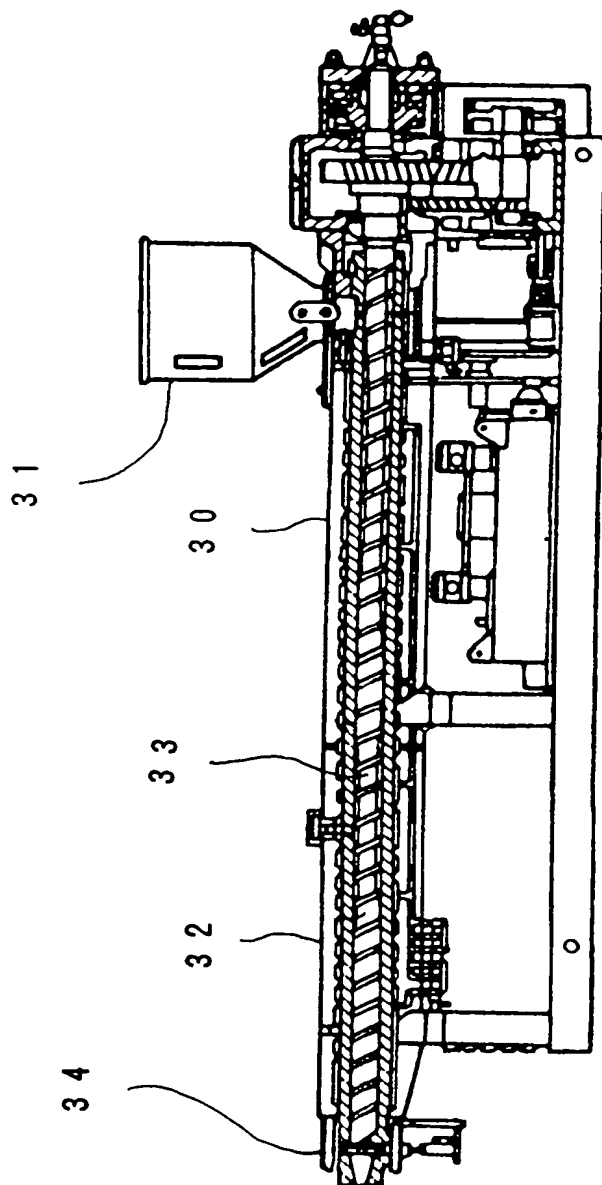
**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図4



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

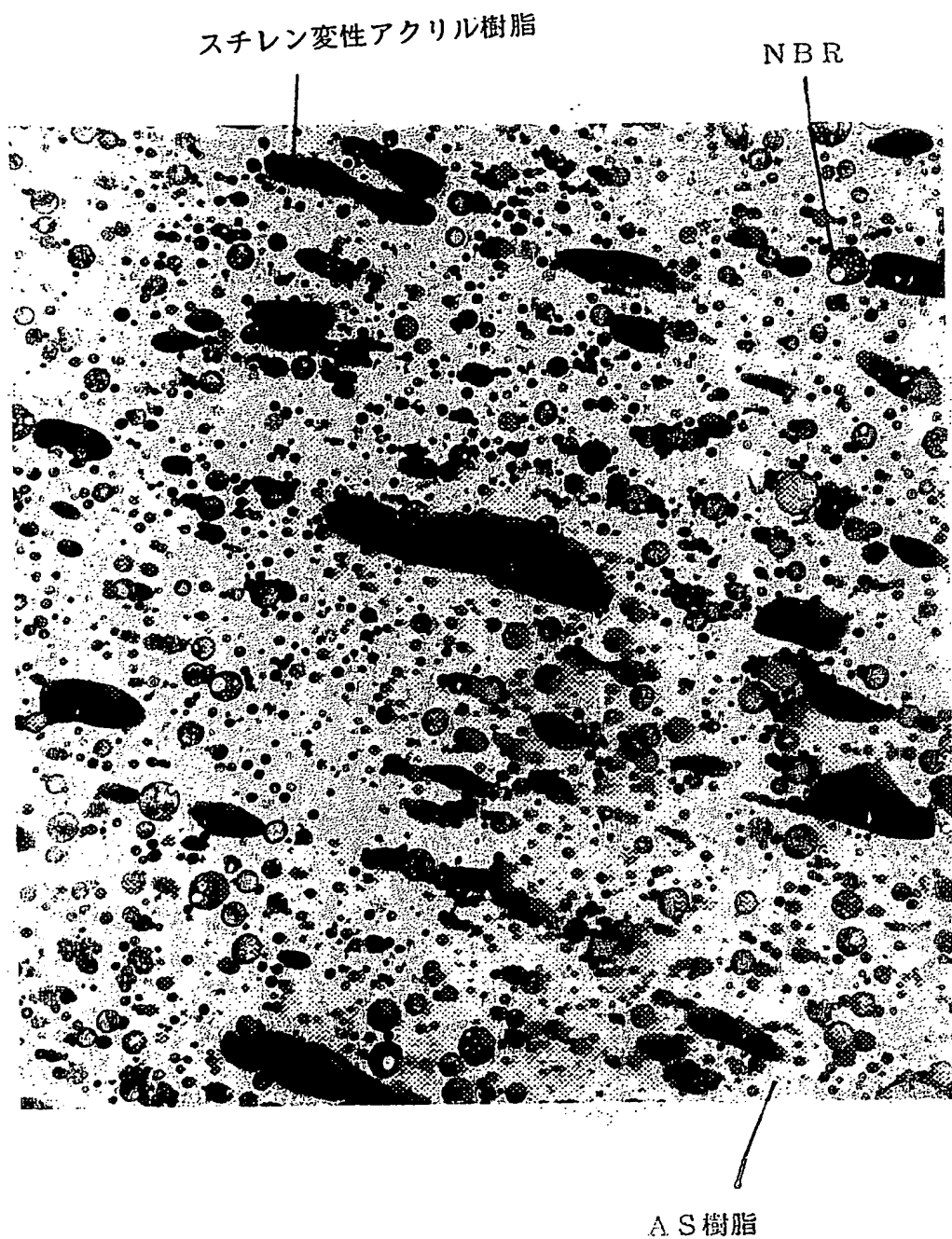
5



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



図 6



染色処理剤:  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—|}$   
 ( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 7

スチレン変性アクリル樹脂



PS樹脂

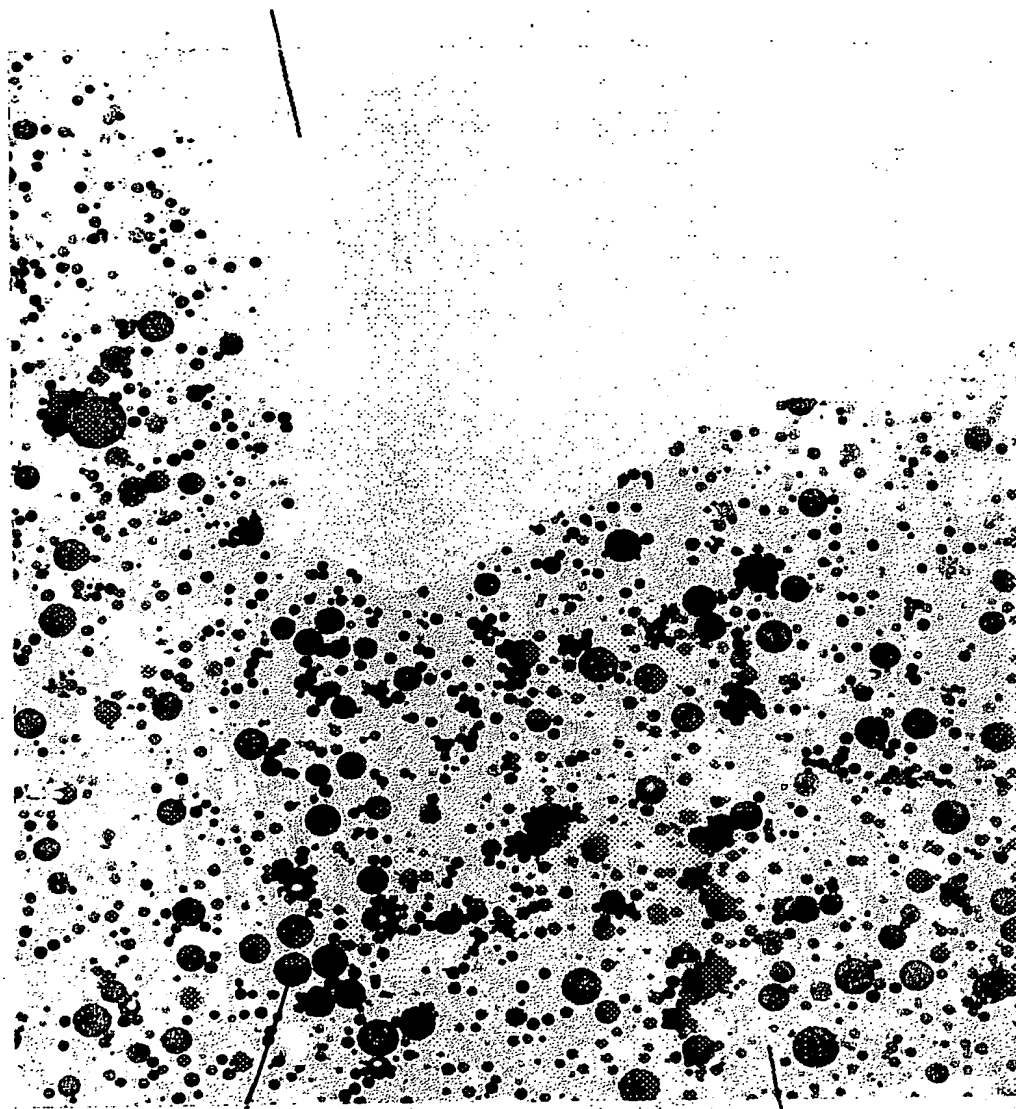
SBR

染色処理剤;  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}; \text{——}$   
 ( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 8

熱硬化性ウレタン樹脂



NBR

AS樹脂

染色処理剤 ;  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}$  ;  $\text{——|——}$   
 ( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 9

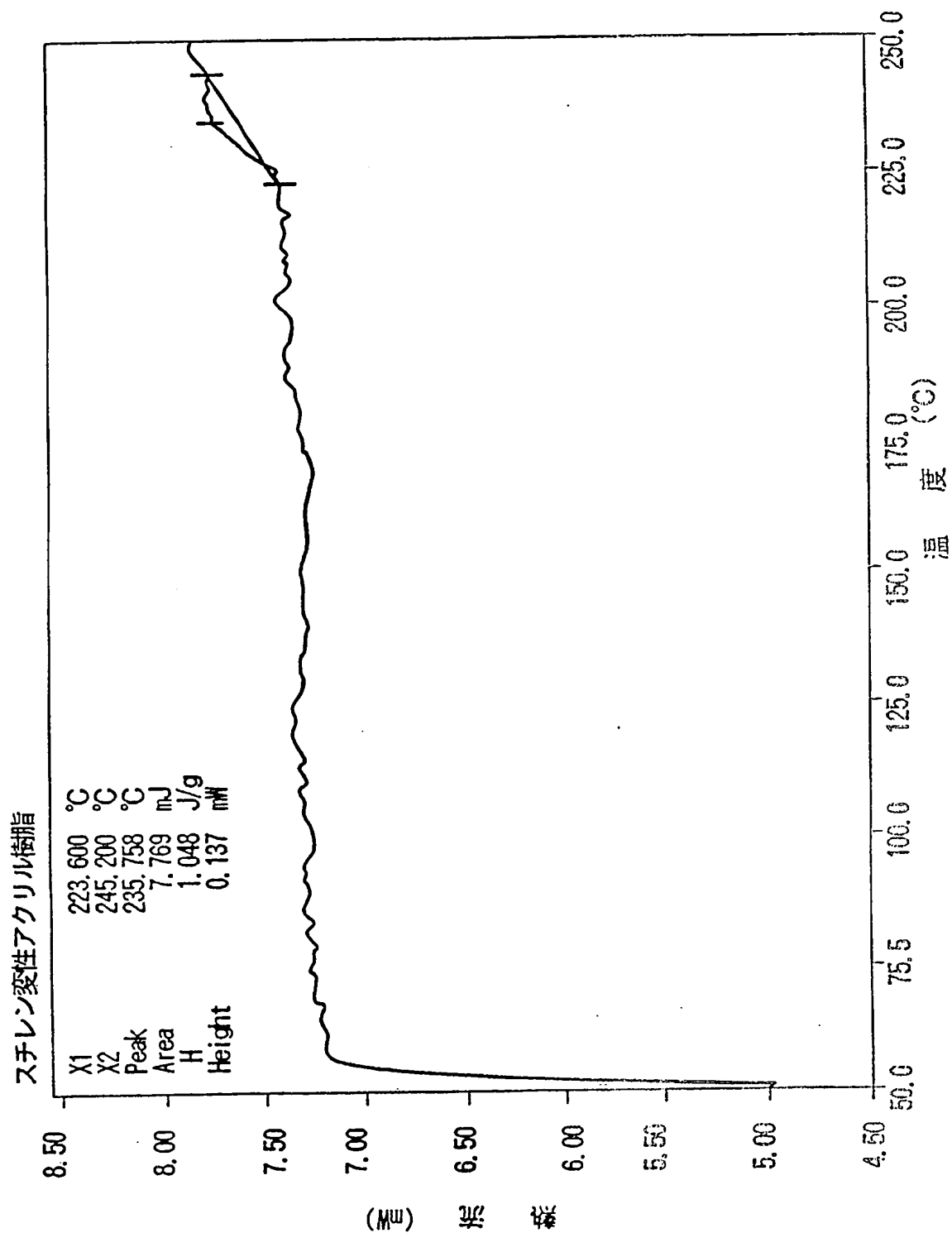


染色処理剤:  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—|}$   
 ( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

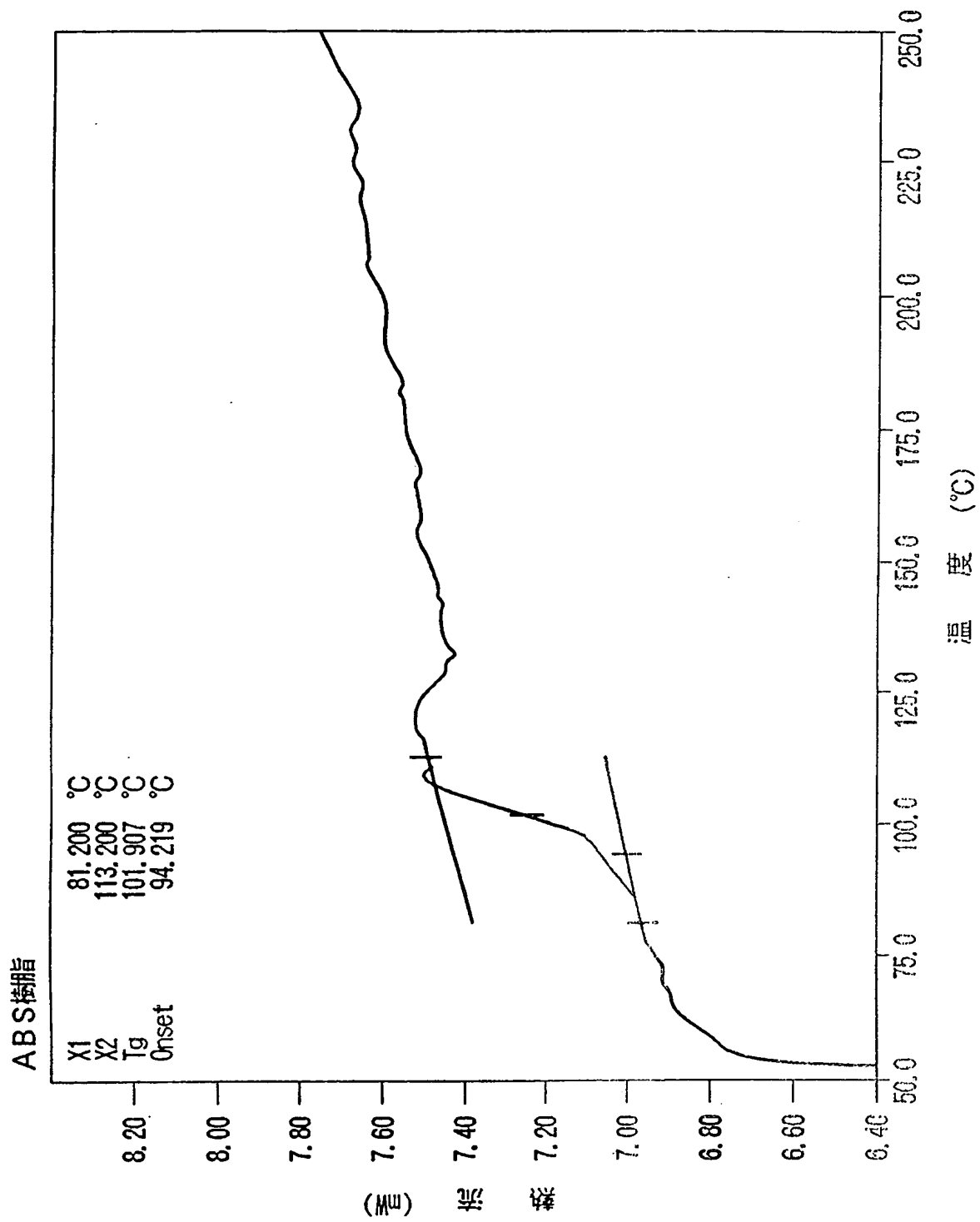


図 10



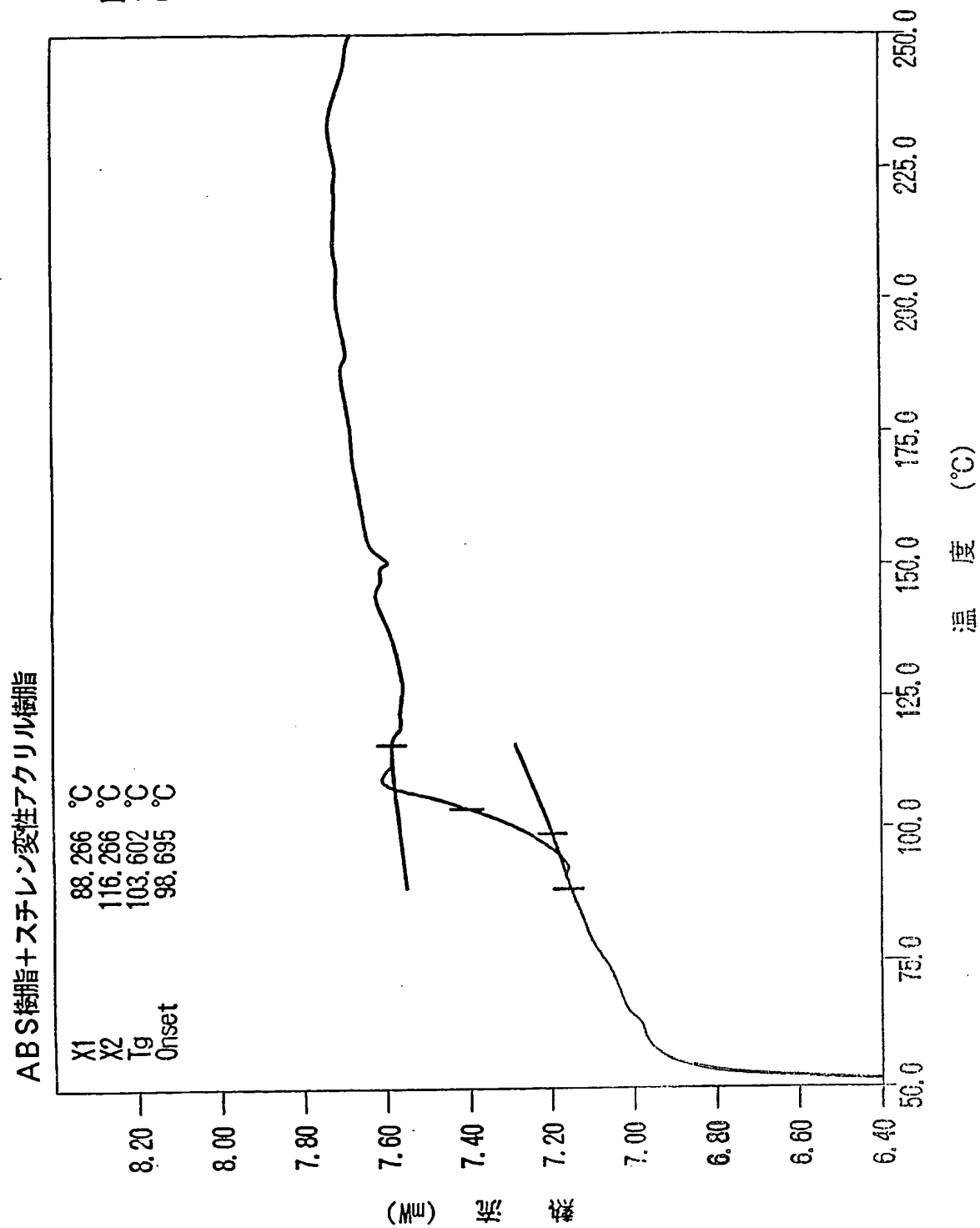
**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 1 1



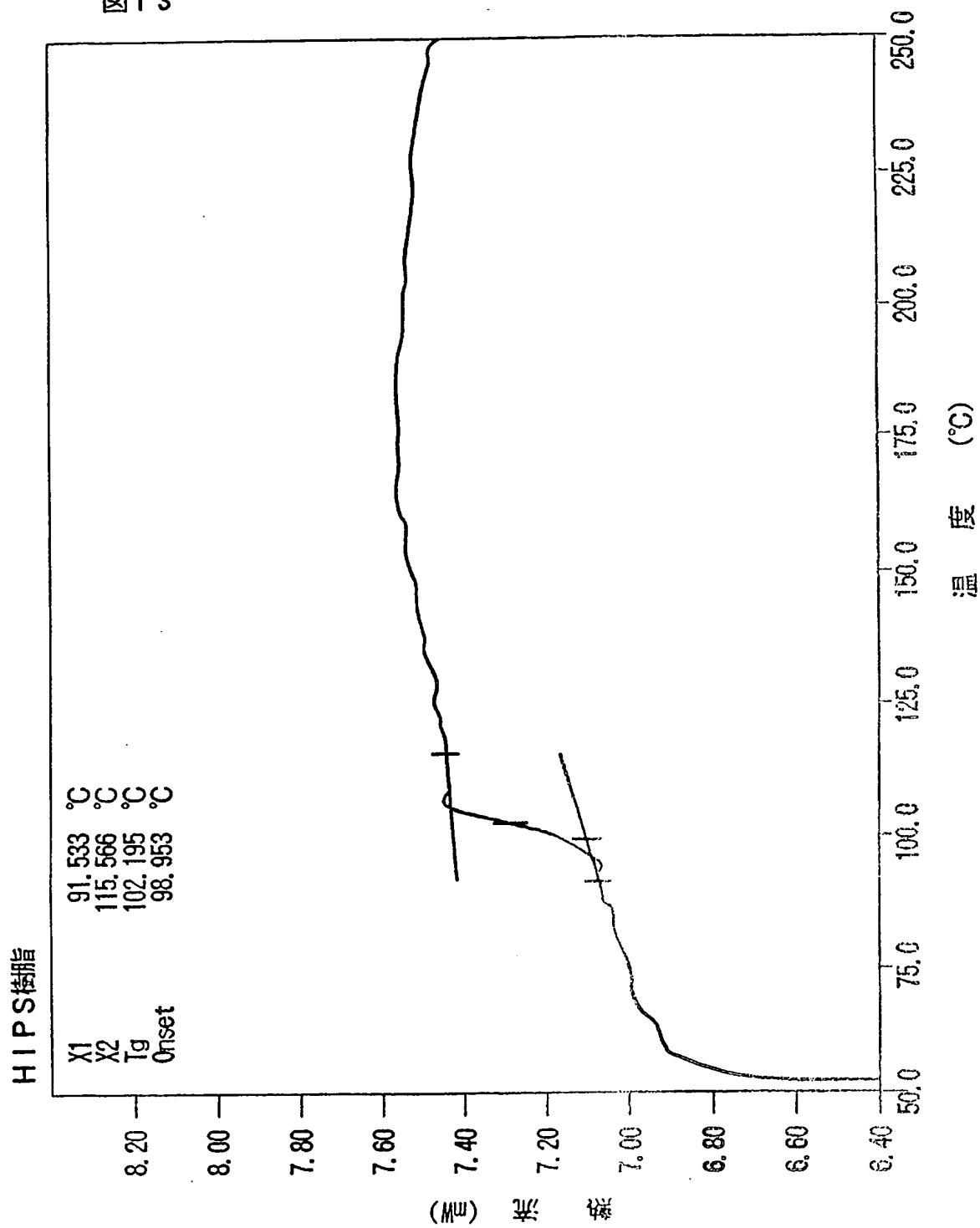
**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 1 2



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

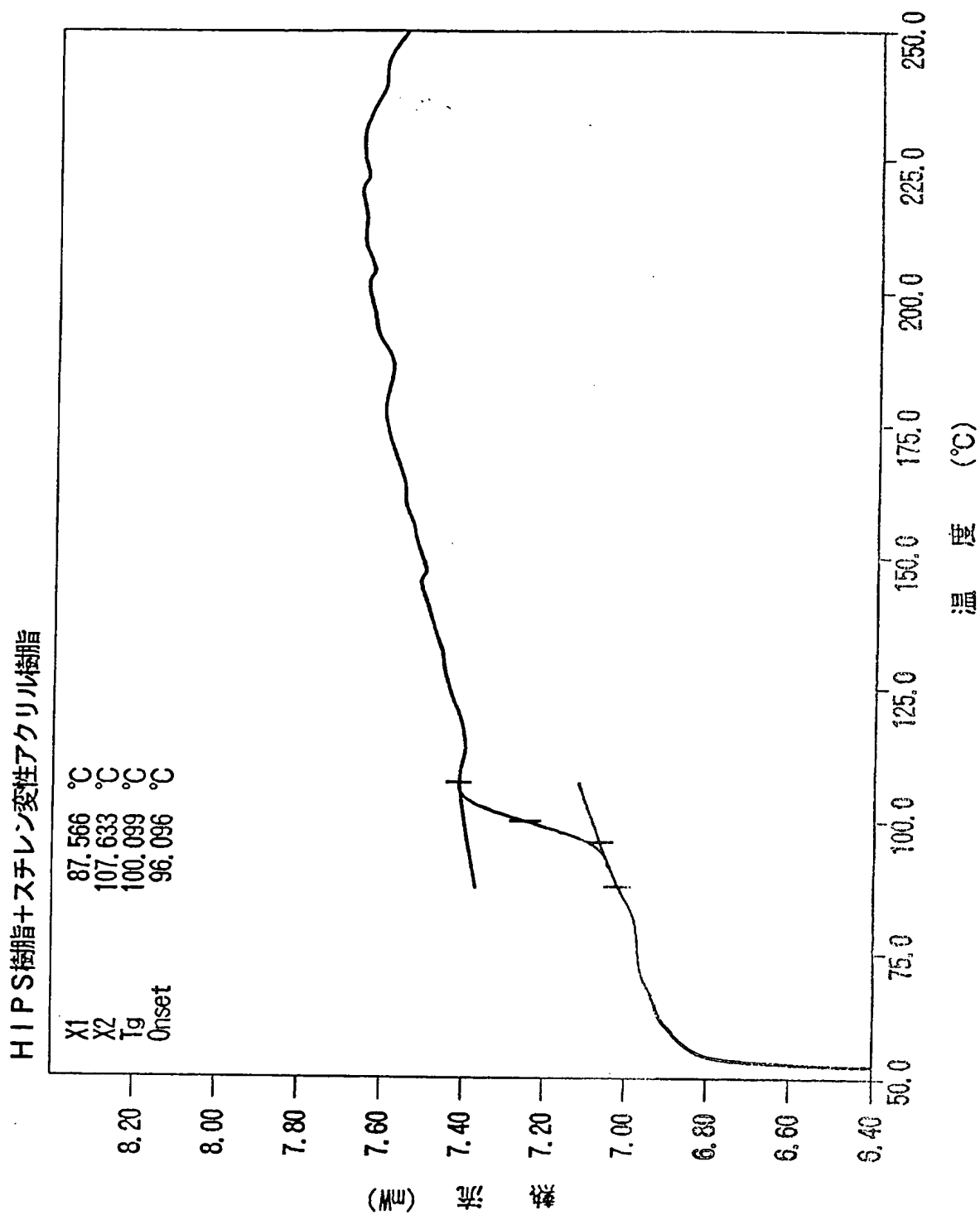
図 13



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

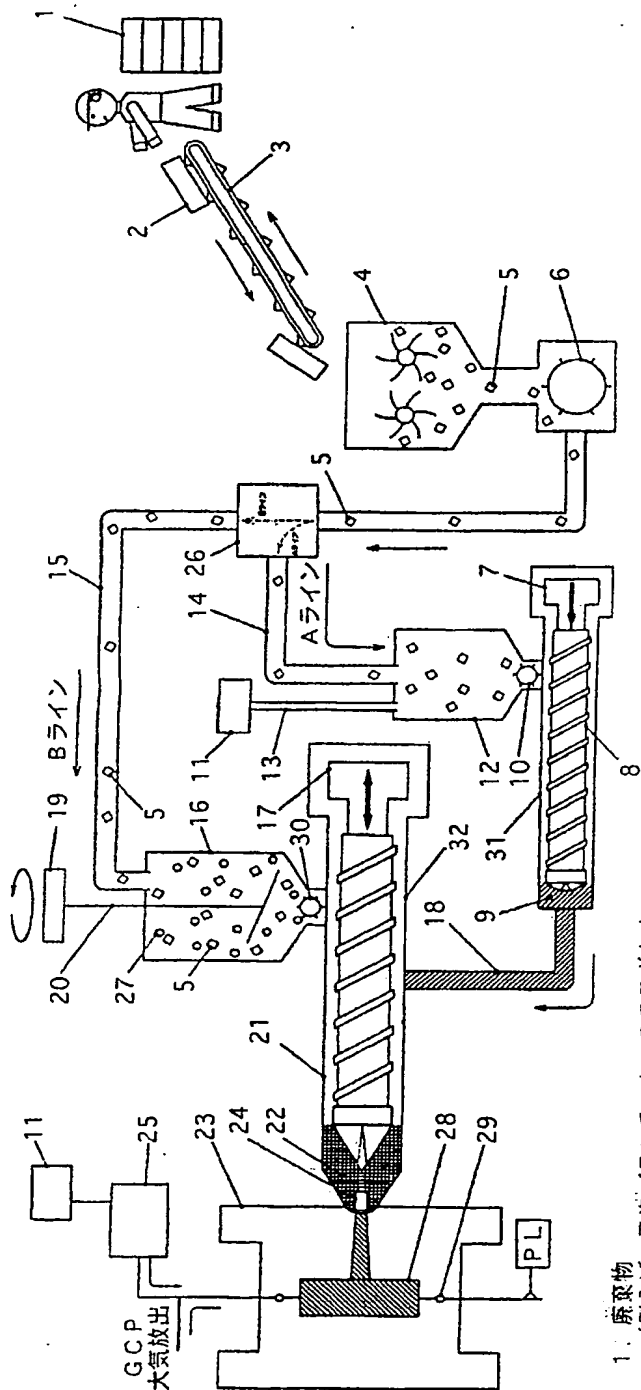


図 1 4



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

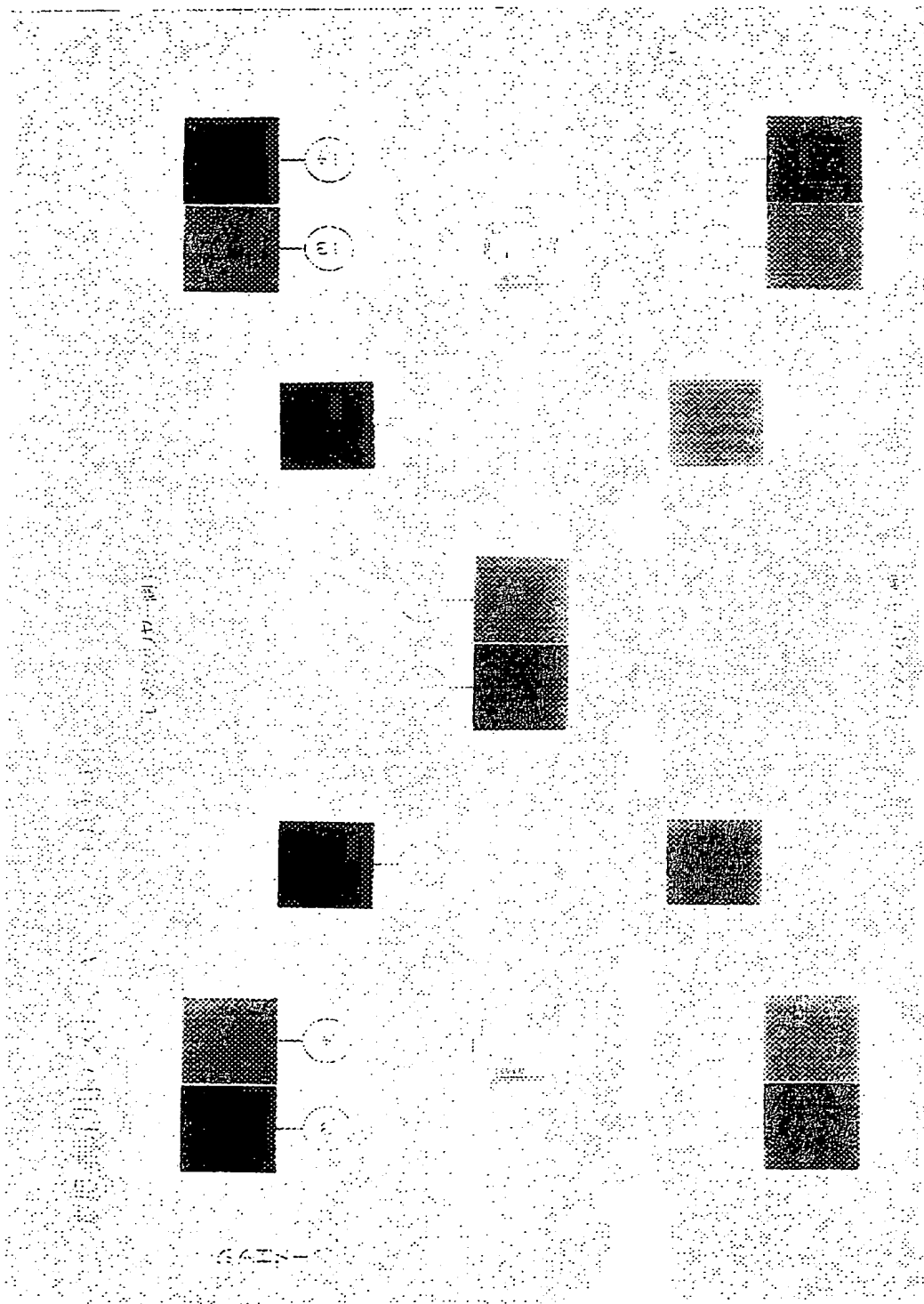
図 15



1. 廃棄物  
(例えば、発泡プラスチック、PETボトル、  
ポリエチレン袋など容器包装材やその他樹脂廃棄物)
2. 投入された廃棄物
3. コンベアー
4. 粉碎機
5. 細かく粉碎された廃棄物
6. 輸送機
7. 油圧モーター
8. 押し出し機の加熱筒  
(スクリュウ、加熱シリンダ)
9. 溶融された廃棄物
10. シリンダー内強制導入羽
11. エアコンプレッサー
12. ホッパ-1
13. ホッパ-内加圧用のエア-
14. Aライン輸送管
15. Bライン輸送管
16. ホッパ-2
17. 油圧モーター
18. 廃棄物溶融樹脂輸送管
19. 攪拌用モーター
20. 攪拌ばね
21. 射出成形機の加熱筒  
(スクリュウ、加熱シリンダ)
22. 溶融混合された廃棄物、熱可塑性樹脂
23. 金型 (GCP成形を実施する場合  
には、シール金型)
24. 油圧式作動のシャットオフノズル
25. GCP装置
26. Aライン、Bライン切り替え装置
27. 廃棄物に混合される熱可塑性樹脂
28. 金型キャビティ
29. Oリング
30. 強制送り込み羽
31. 押し出し機
32. 射出成形機

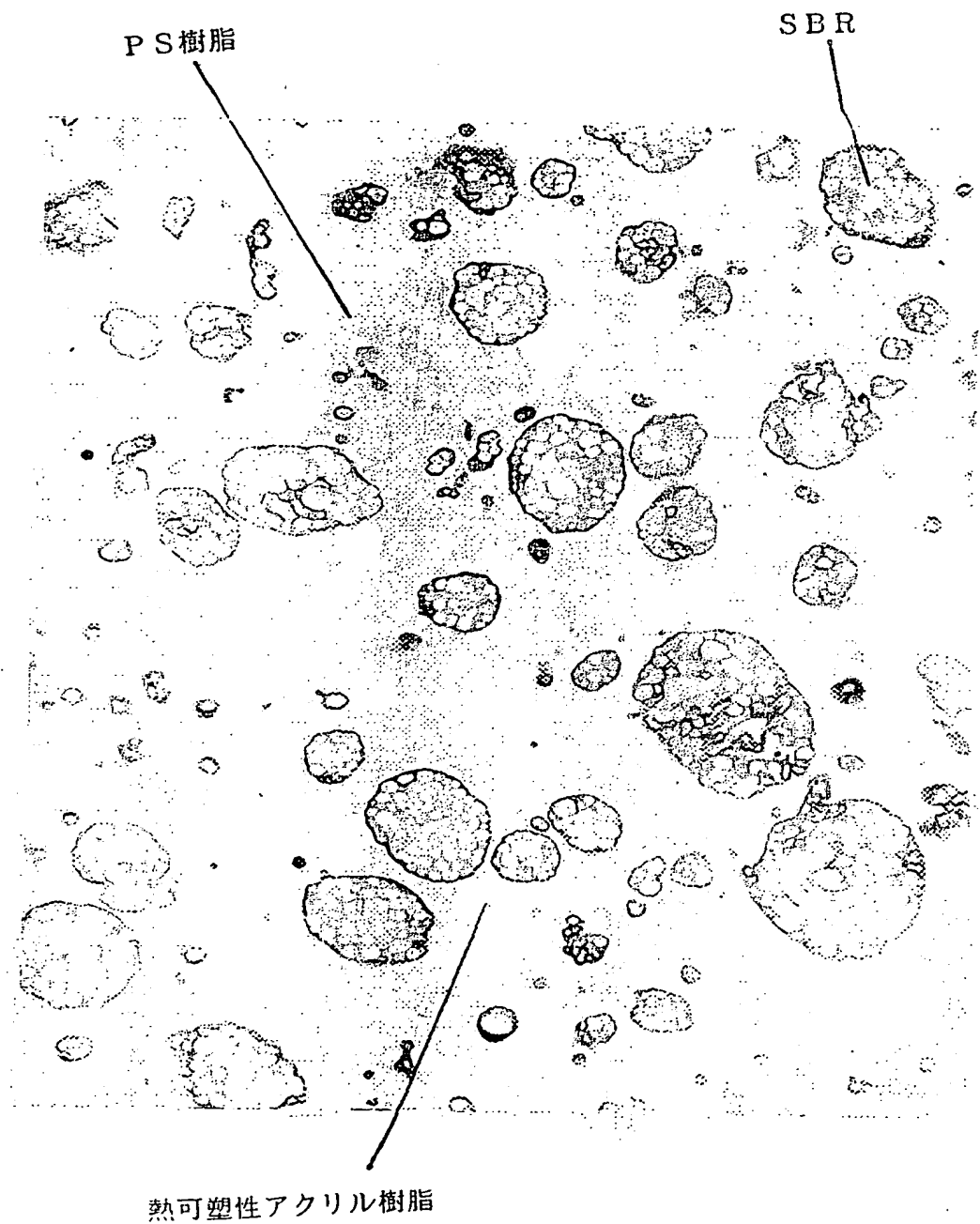
**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 16



**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 17

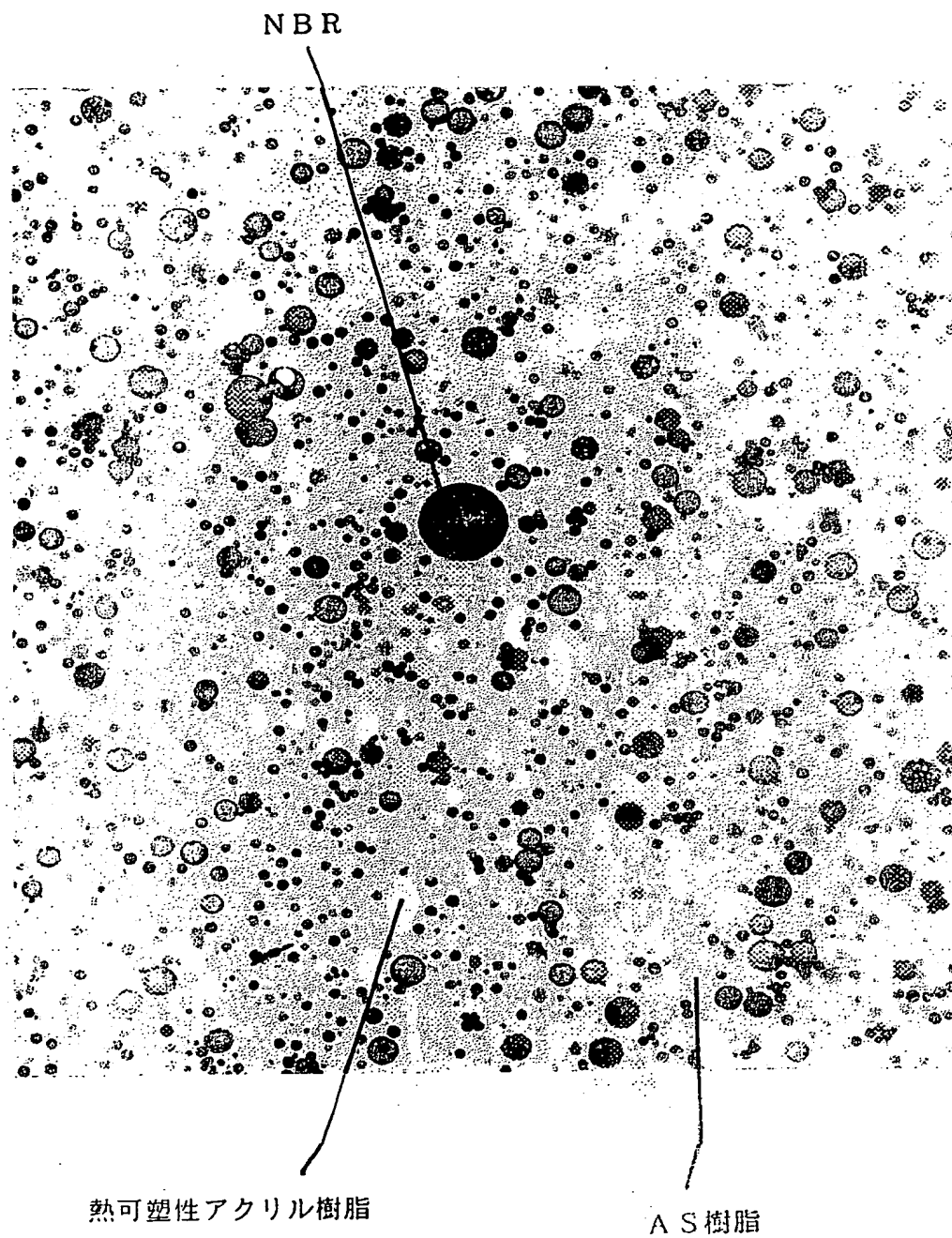


染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m} : \text{—|—|}$   
 (  $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$  )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



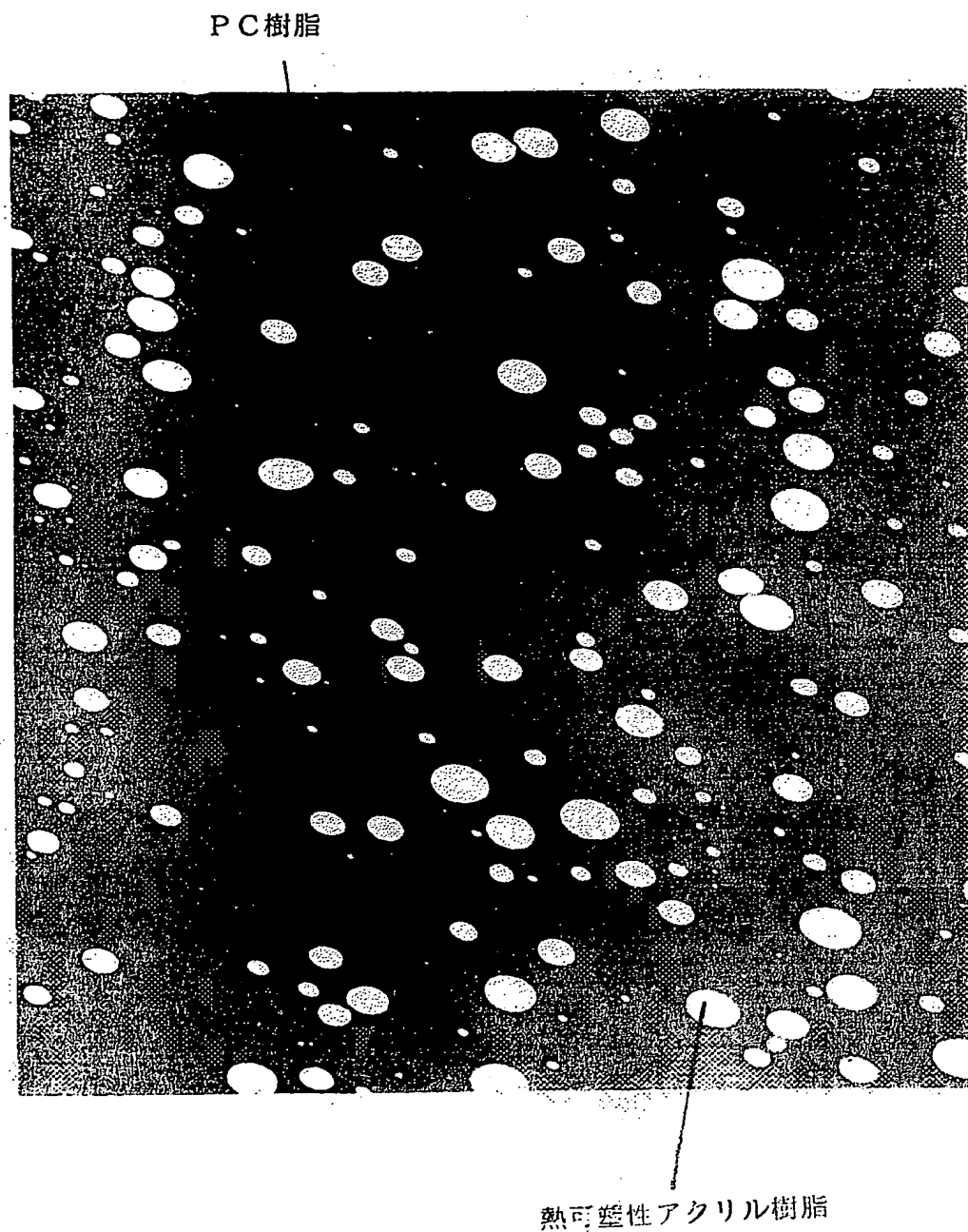
図 18



染色処理剤；OsO<sub>4</sub> ×10,000 1 μm；|---|  
(1 μm = 1 cm)

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 19



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$      $\times 5,000$      $2\mu\text{m}$  ;  $\text{---}$   
 ( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 20



剥がれ、欠落

熱可塑性アクリル樹脂

染色処理剤;  $\text{RuO}_4$   $\times 5,000$   $2\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$

( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 2 1



染色処理剤； $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$   $\times 10,000$

$1\mu\text{m}$ ； $\text{—|—}$

( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



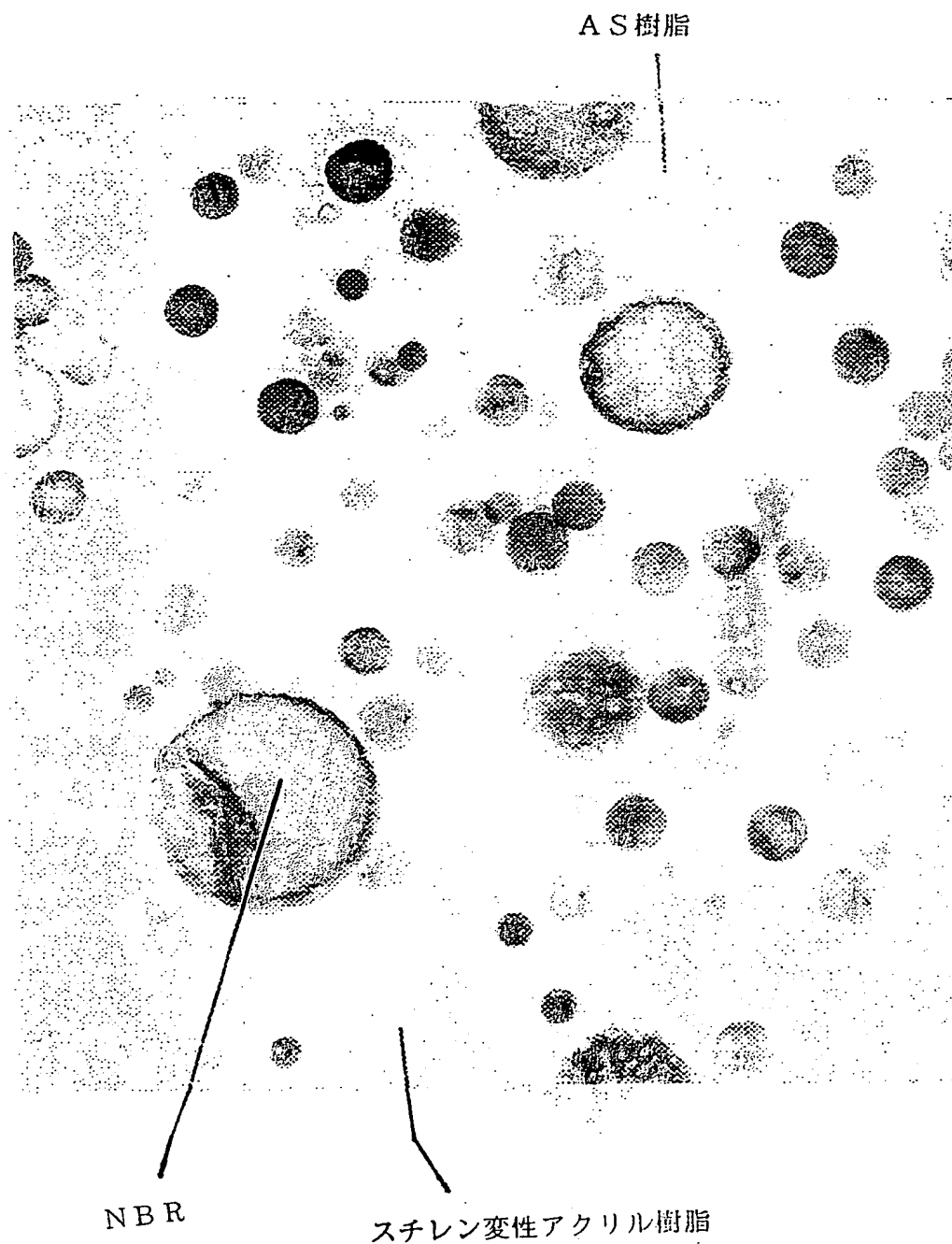
図 2 2



染色処理剤；OsO<sub>4</sub> ×10,000 1μm：|—|  
(1μm=1cm)

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 23



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 50,000$      $0.2 \mu\text{m}$  ;  $\text{——}$   
( $0.2 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 2 4




染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 5,000$      $2\mu\text{m}$  ;  $\text{———}$   
 ( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 25



染色処理剤；RuO<sub>4</sub> × 10,000 1 μm；  
(1 μm = 1 cm)

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



図 2 6

スチレン変性アクリル樹脂



剥がれ、欠落

PVC樹脂

染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$

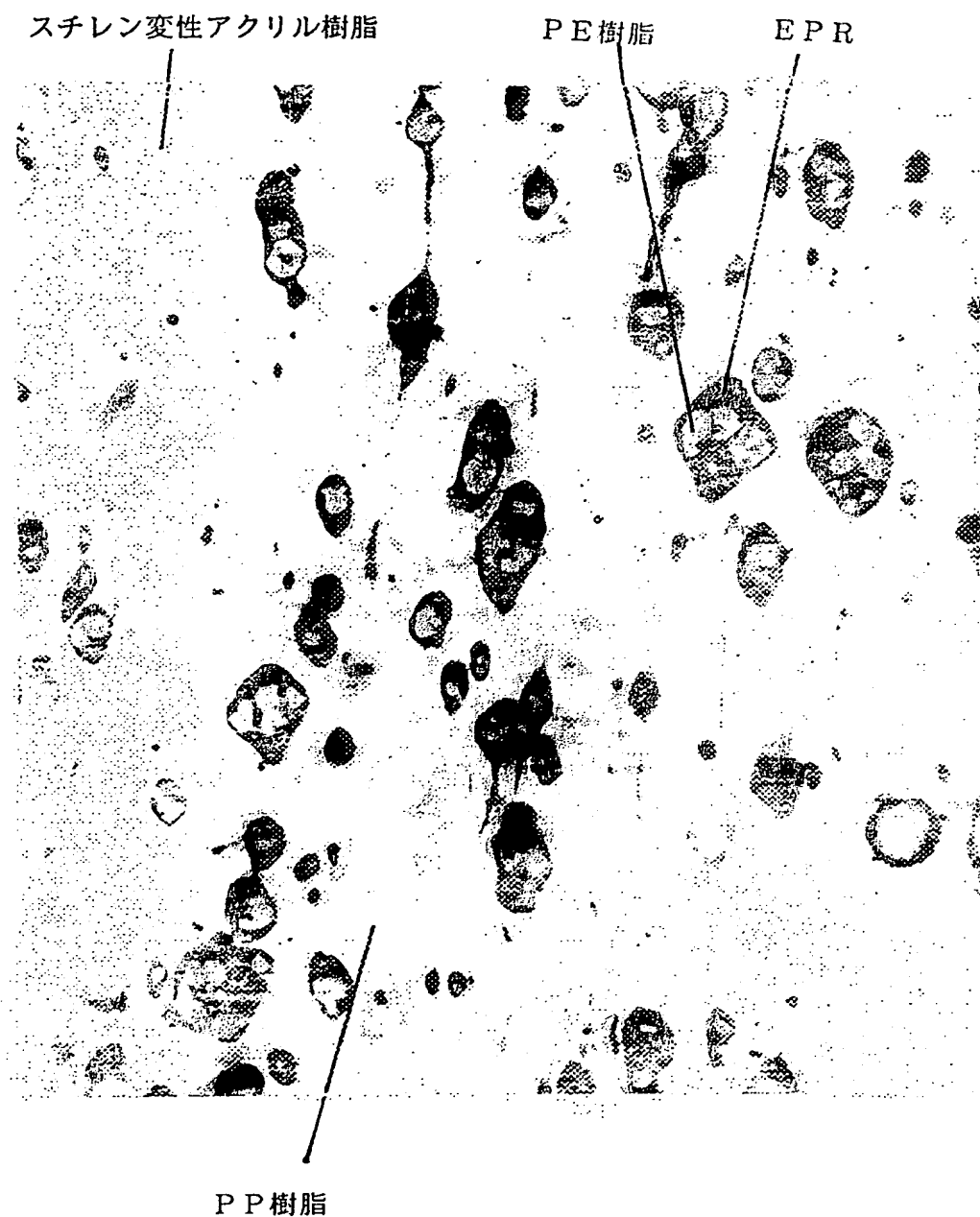
$\times 10,000$

$1 \mu\text{m}$  ;

( $1 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USP)**

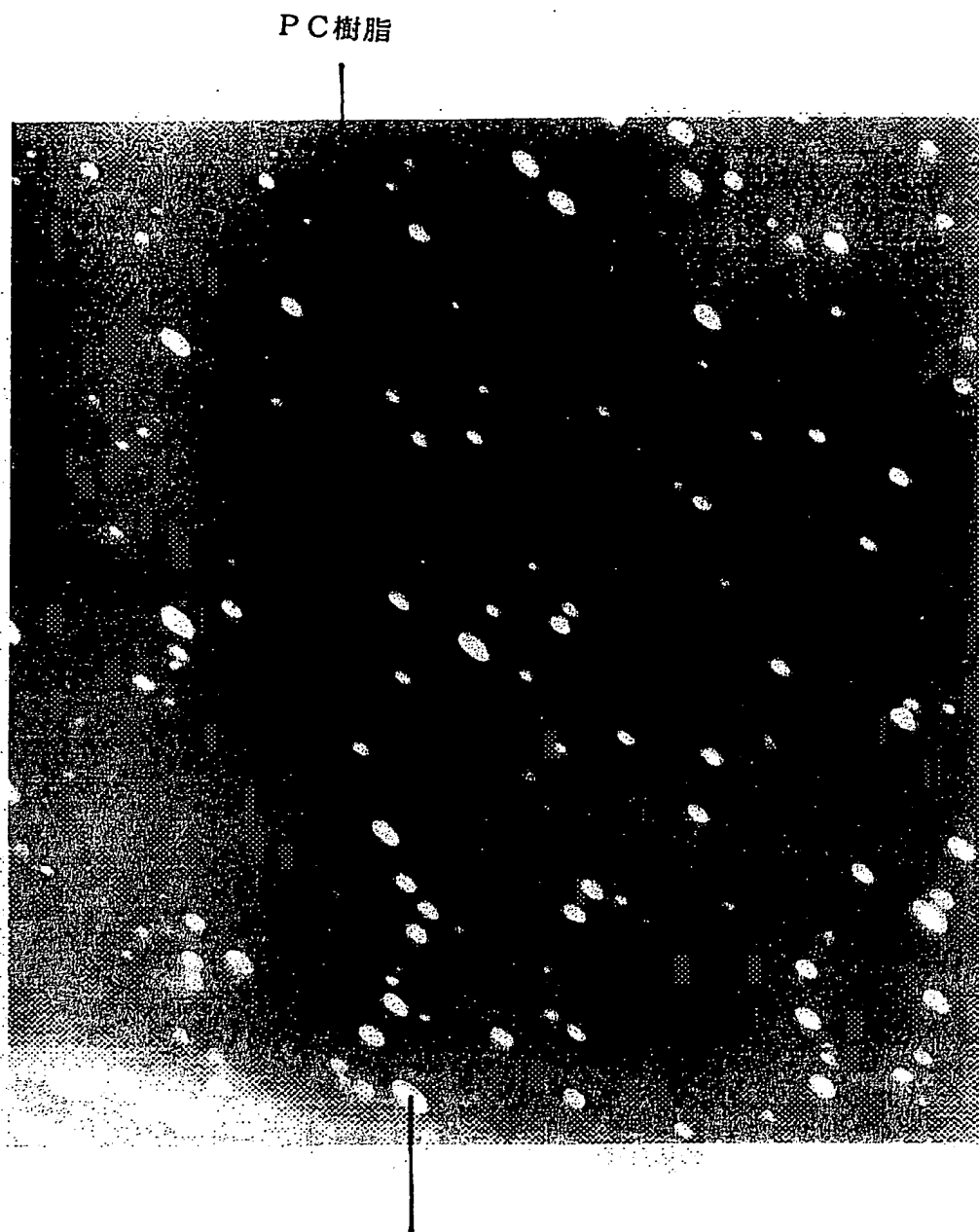
図 2 7



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}$  ;  $\text{---}$   
 (  $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$  )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

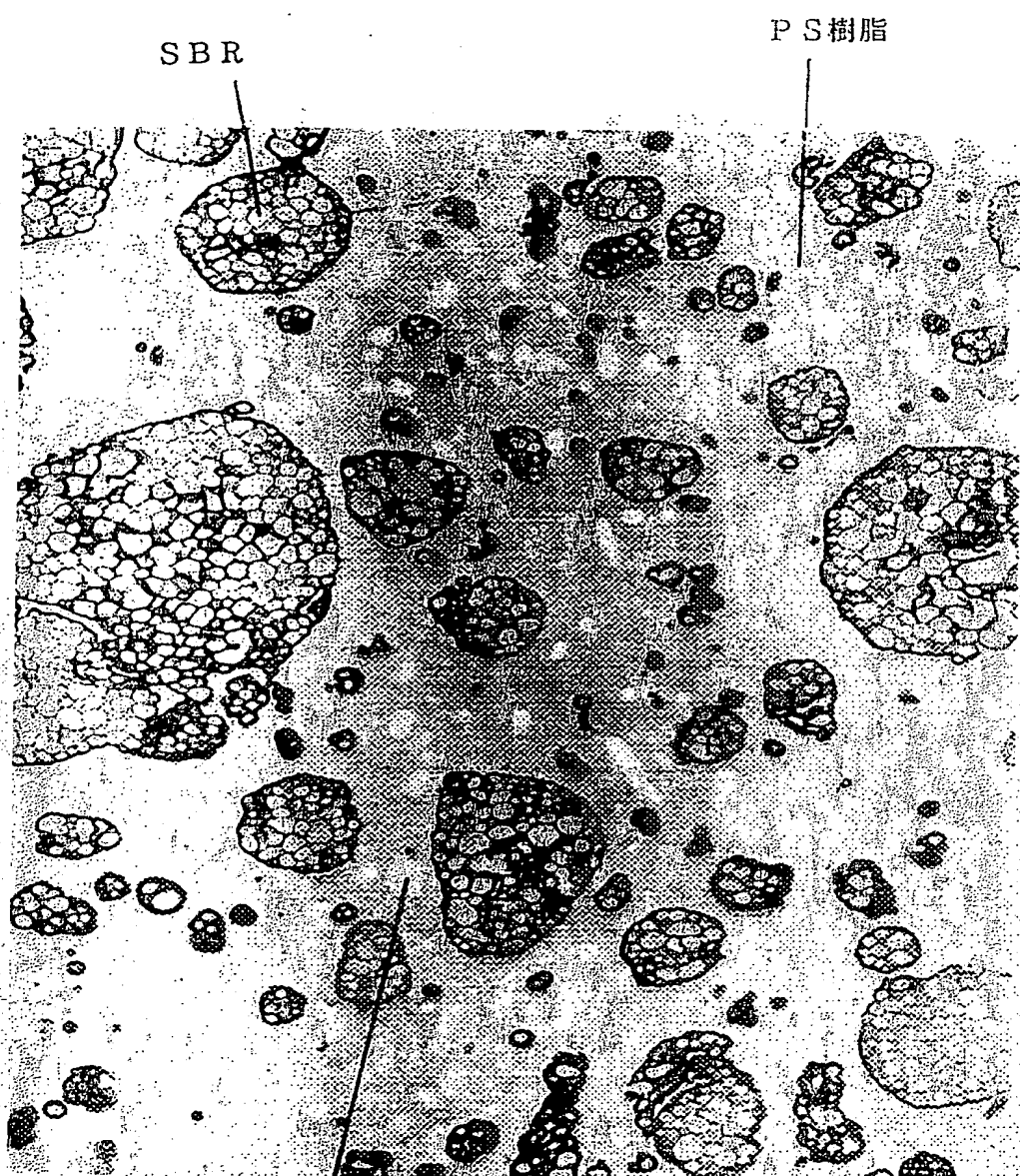
図 28



染色処理剤;  $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$      $\times 20,000$      $0.5 \mu\text{m}$ ;  $|\text{---}|$   
 $(0.5 \mu\text{m} = 1 \text{cm})$

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 29



スチレン変性アクリル樹脂

染色処理剤;  $\text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$   
 $(1\mu\text{m} = 1\text{cm})$

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



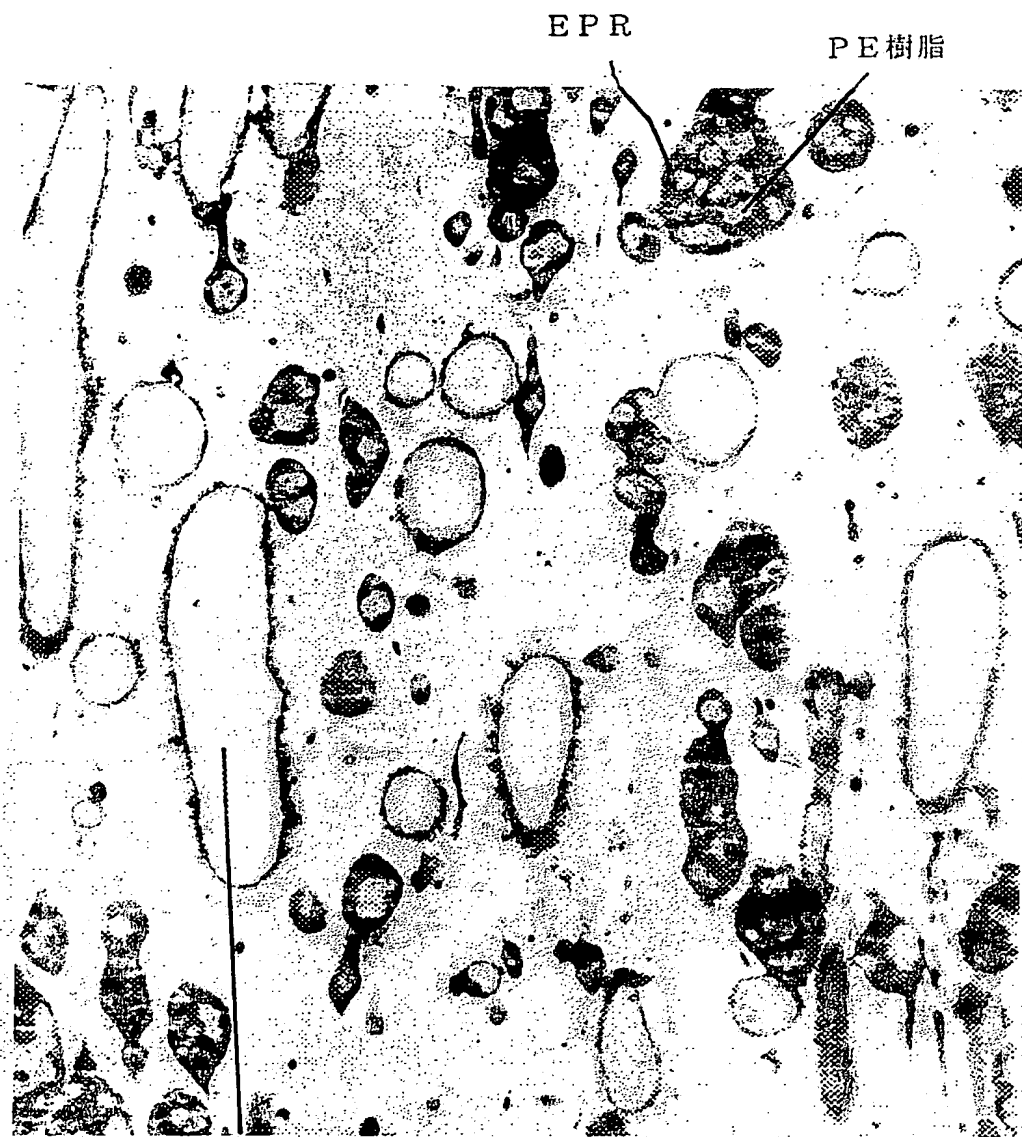
図 30



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ ;  $\text{---}$   
 $(1\mu\text{m} = 1\text{cm})$

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 3 1



スチレンアクリルエマル  
ジョン (エマルジョン)

染色処理剤:  $\text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1 \mu\text{m}$ :  $\text{———}$   
( $1 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 3 2

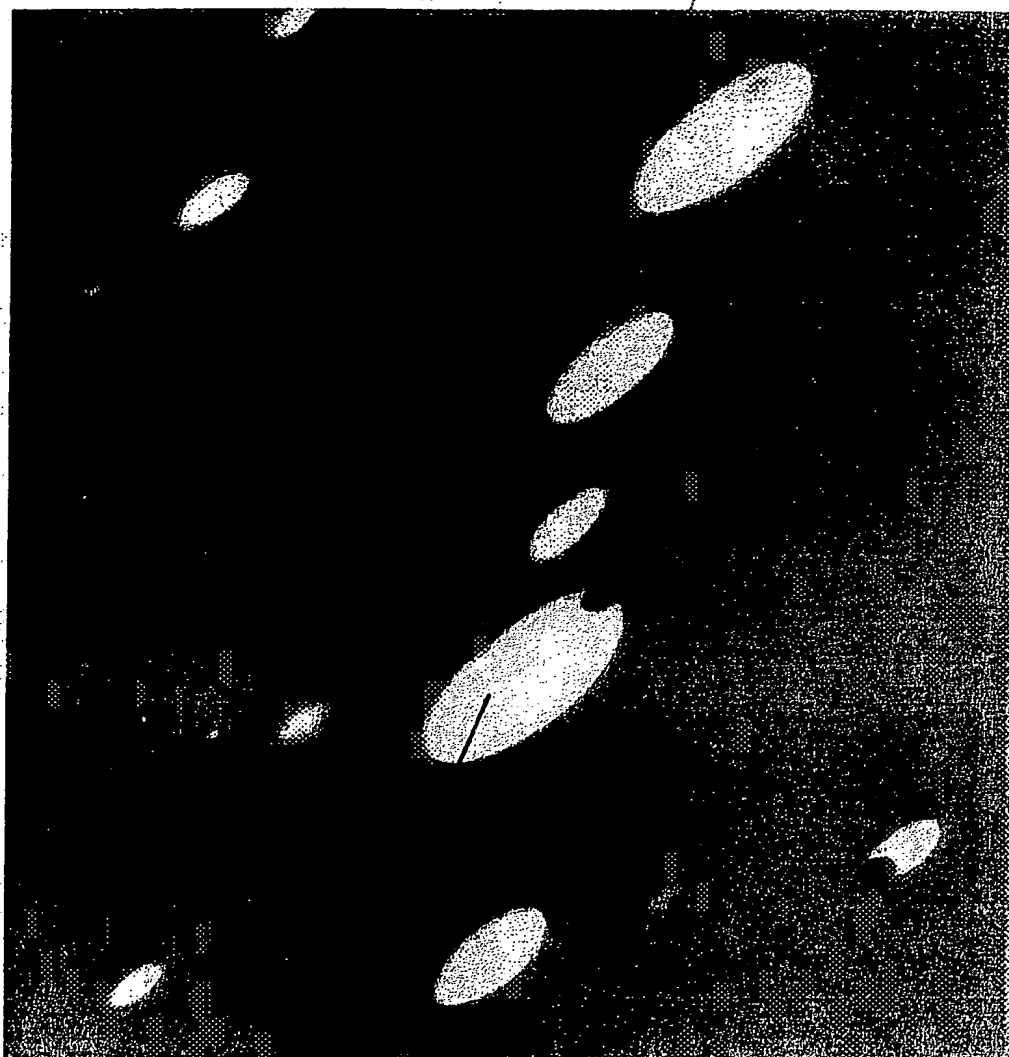


染色処理剤 ;  $\text{RuO}_4$      $\times 5,000$      $2\mu\text{m}$  ;  $\text{---}$   
( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 3 3

PC 樹脂



アクリルエマルジョン  
(エマルジョン)

染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$   $\times 20,000$

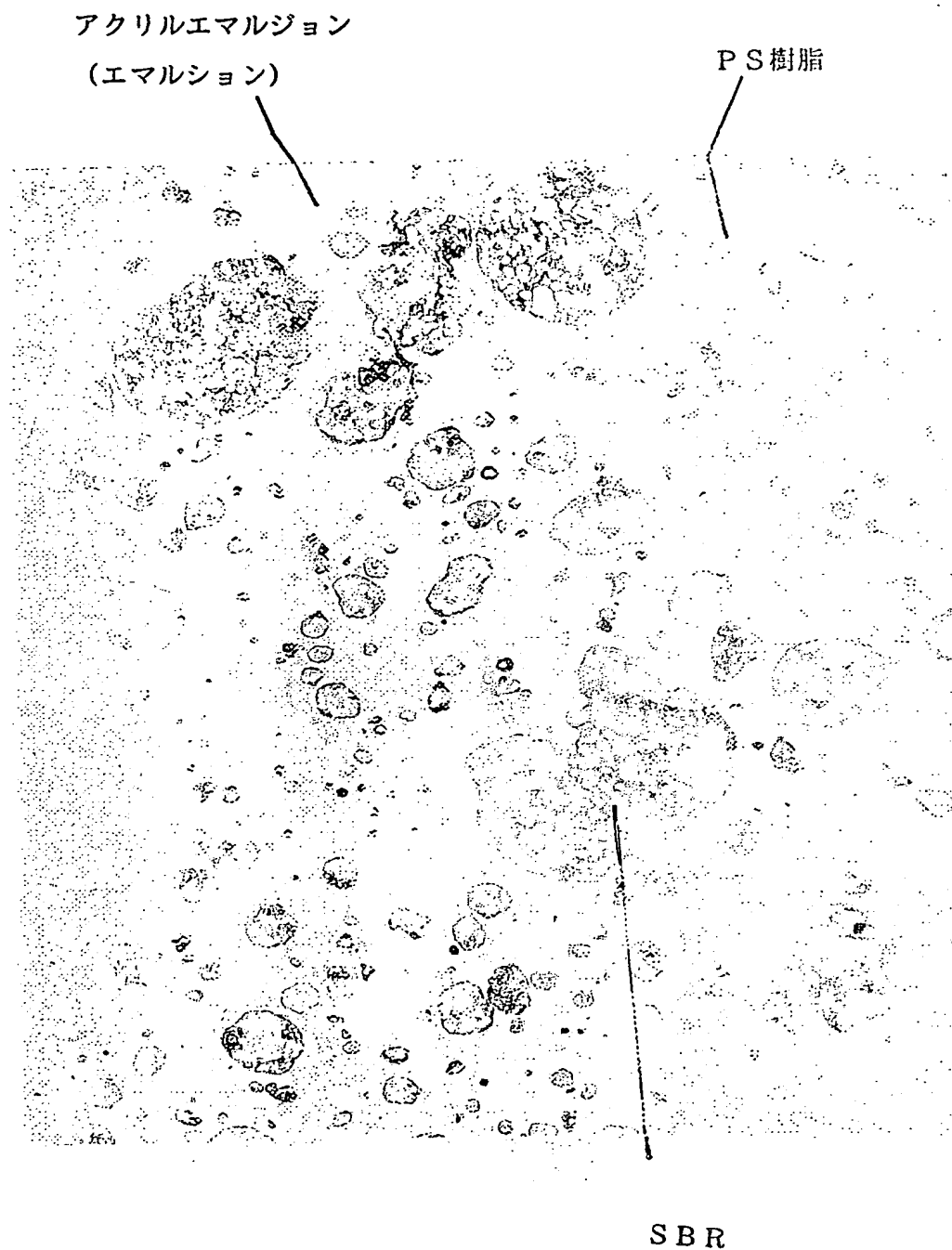
$0.5 \mu\text{m}$  ;  $|\text{---}|$

( $0.5 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



図 34



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 5,000$      $2\mu\text{m}$  ;  $\text{——|}$   
( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

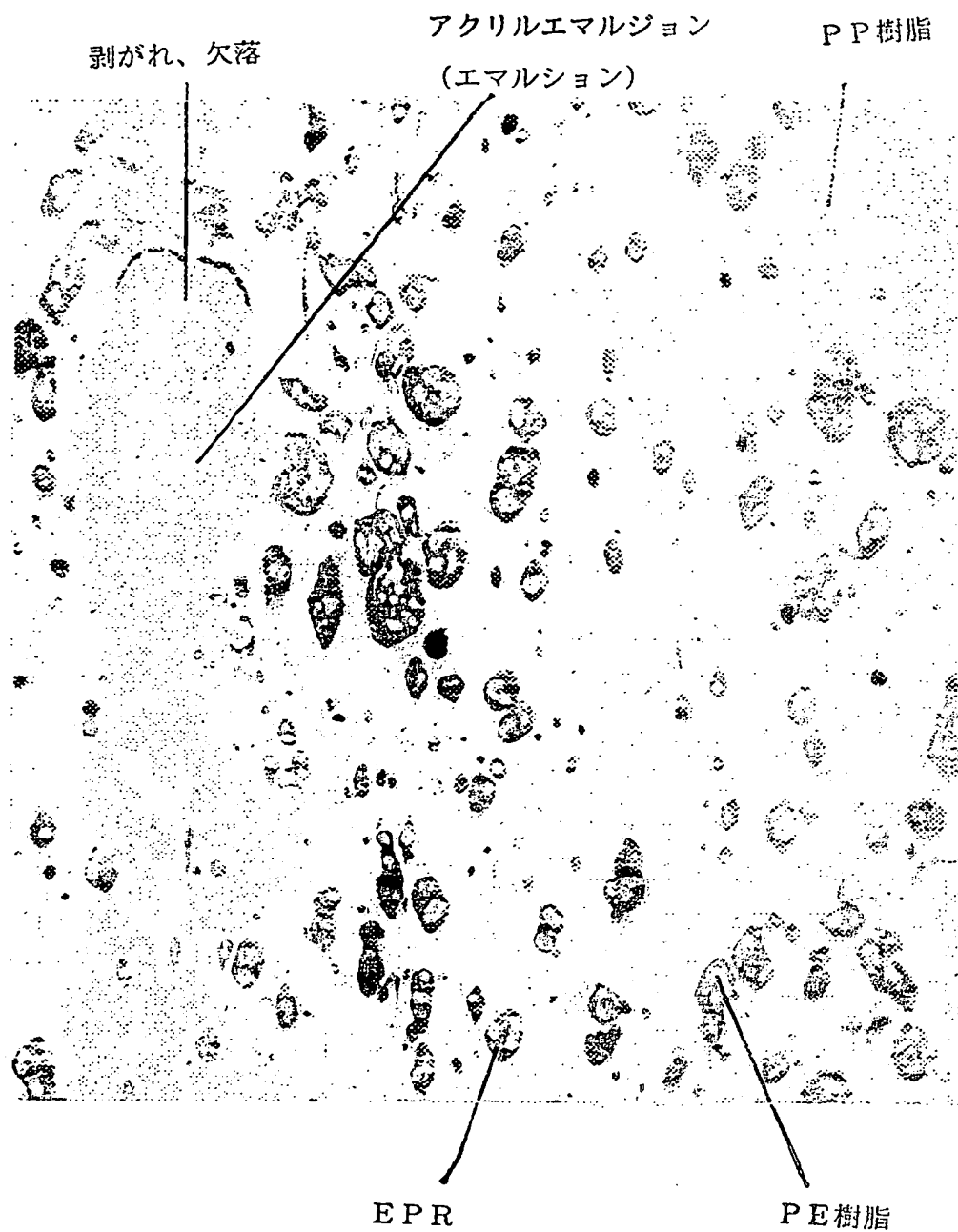
図 3 5



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1 \mu\text{m}$  ;  $\text{---|}$   
 ( $1 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 3 6



染色処理剤； $\text{OsO}_4$      $\times 5,000$      $2\mu\text{m}$ ：|—|  
( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 37



PC樹脂

アクリルエマルジョン  
(エマルジョン)

染色処理剤;  $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$      $\times 5,000$      $2\mu\text{m}$ ;  $\text{---}$   
( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



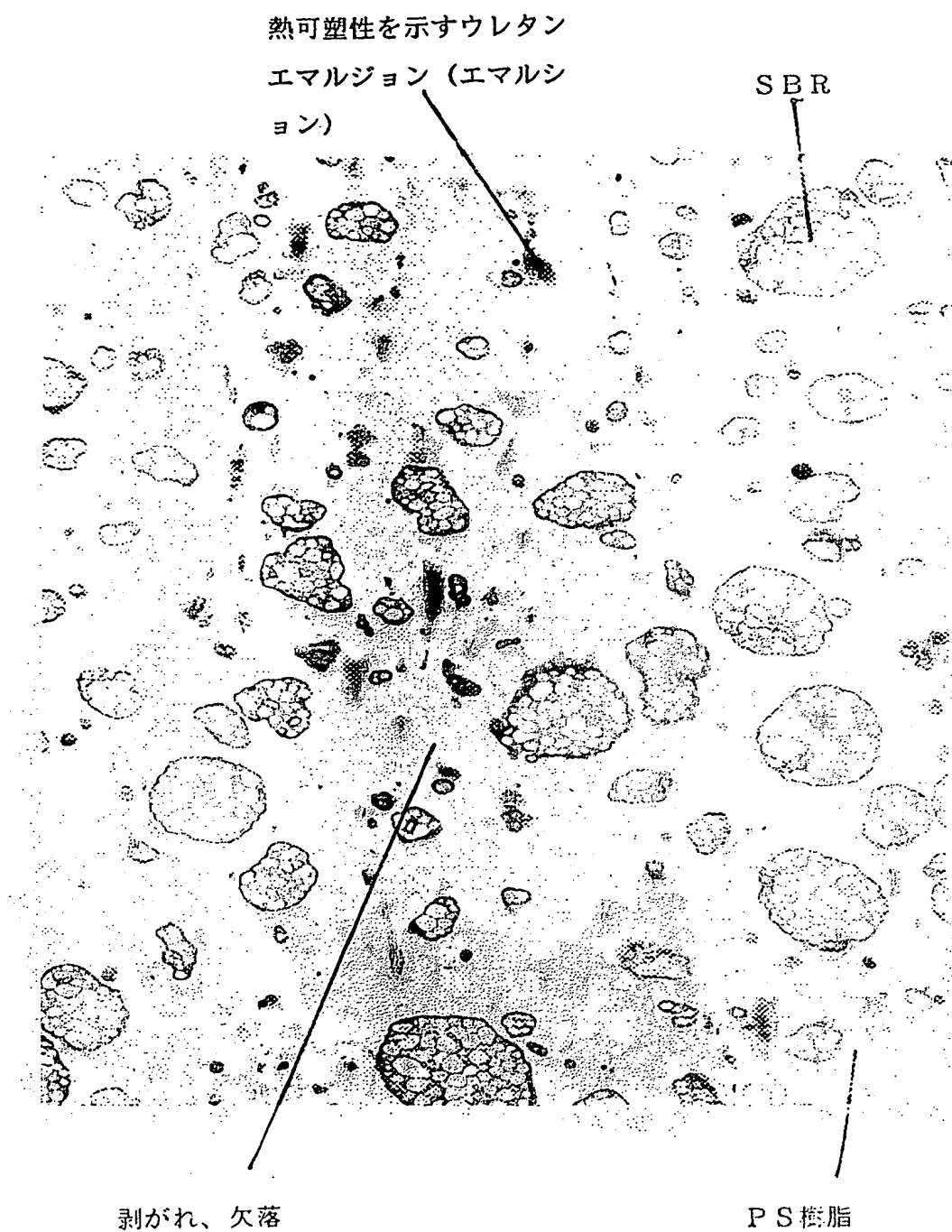
図 38



染色処理剤； $\text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}$ ； $\text{---}$   
 ( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

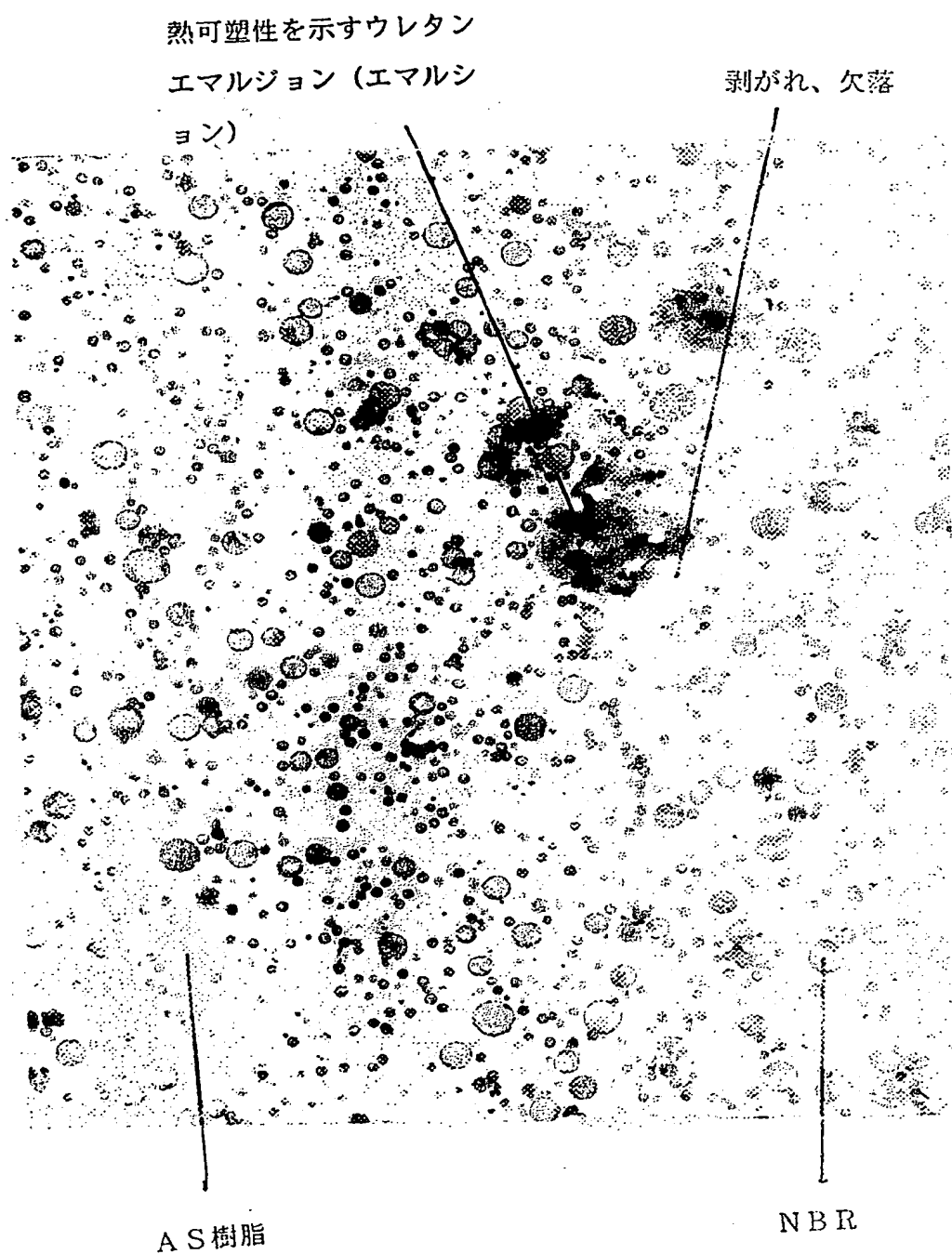
図 39



染色処理剤 ;  $\text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}$  ;  $\text{—|—}$   
 ( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 40



染色処理剤;  $\text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$   
 $(1\mu\text{m} = 1\text{cm})$

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 4 1



染色処理剤;  $\text{OsO}_4 + \text{RuO}_4$   $\times 5,000$   $2 \mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$   
( $2 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



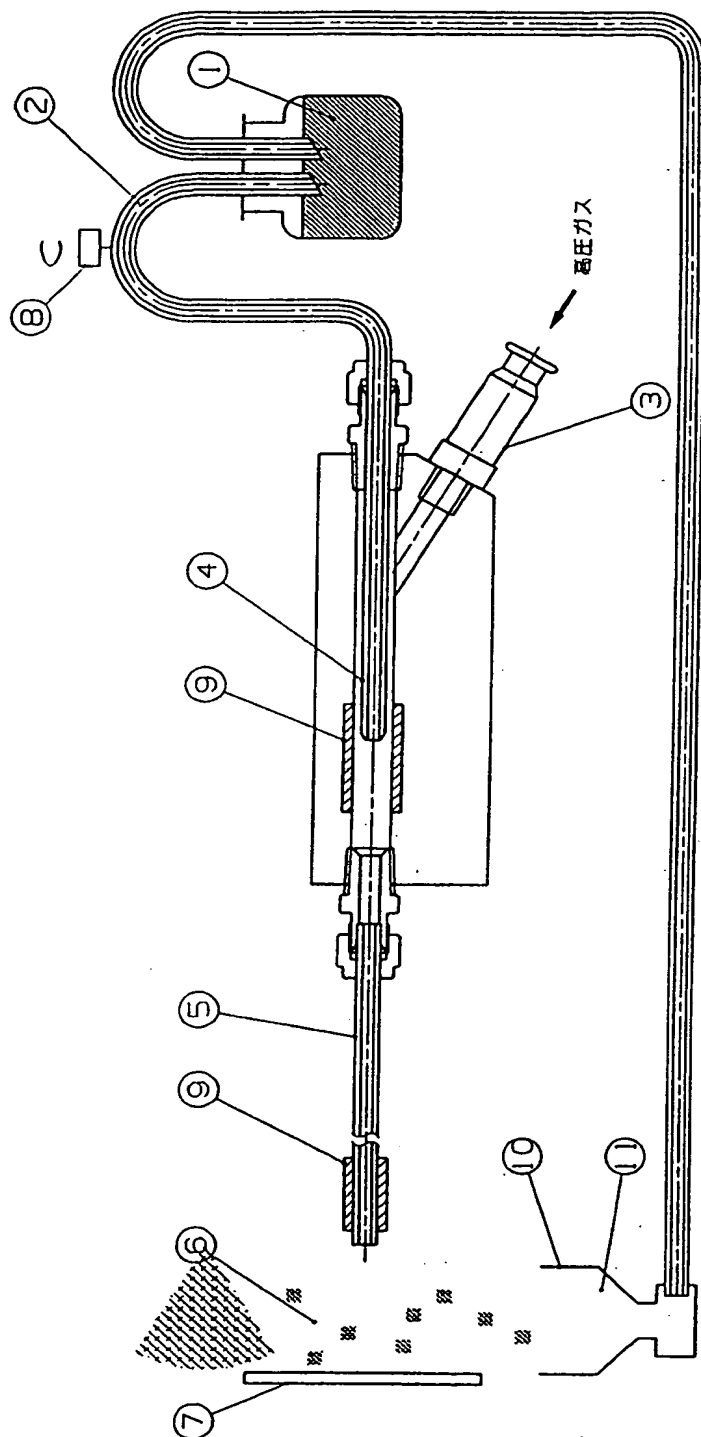
図 4 2



染色処理剤;  $\text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ :  $\text{---|}$   
( $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

**图 4 3**



- ① 粉体塗料（20～100 $\mu$ m）
- ② ホース
- ③ 高圧ガスブラク
- ④ ベンチュリー管（細管）
- ⑤ 塗料加速管
- ⑥ 加速された塗料粒子
- ⑦ プラスチック成形品（被塗装品）
- ⑧ 塗料量調整バルブ
- ⑨ ヒーター
- ⑩ 塗料回収装置
- ⑪ 回収された塗料

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

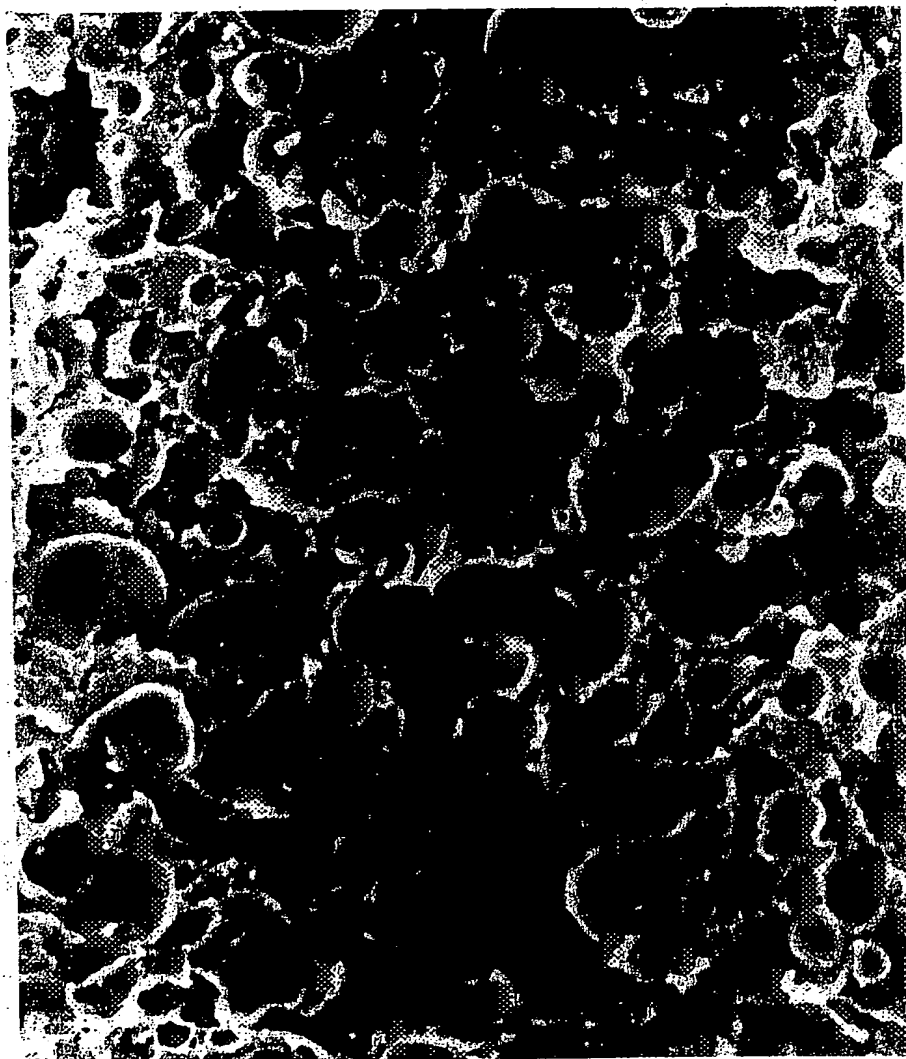
図 4 4



$\times 1,000$      $10\mu\text{m}$ ; — (  $10\mu\text{m} = 1\text{cm}$  )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 4 5

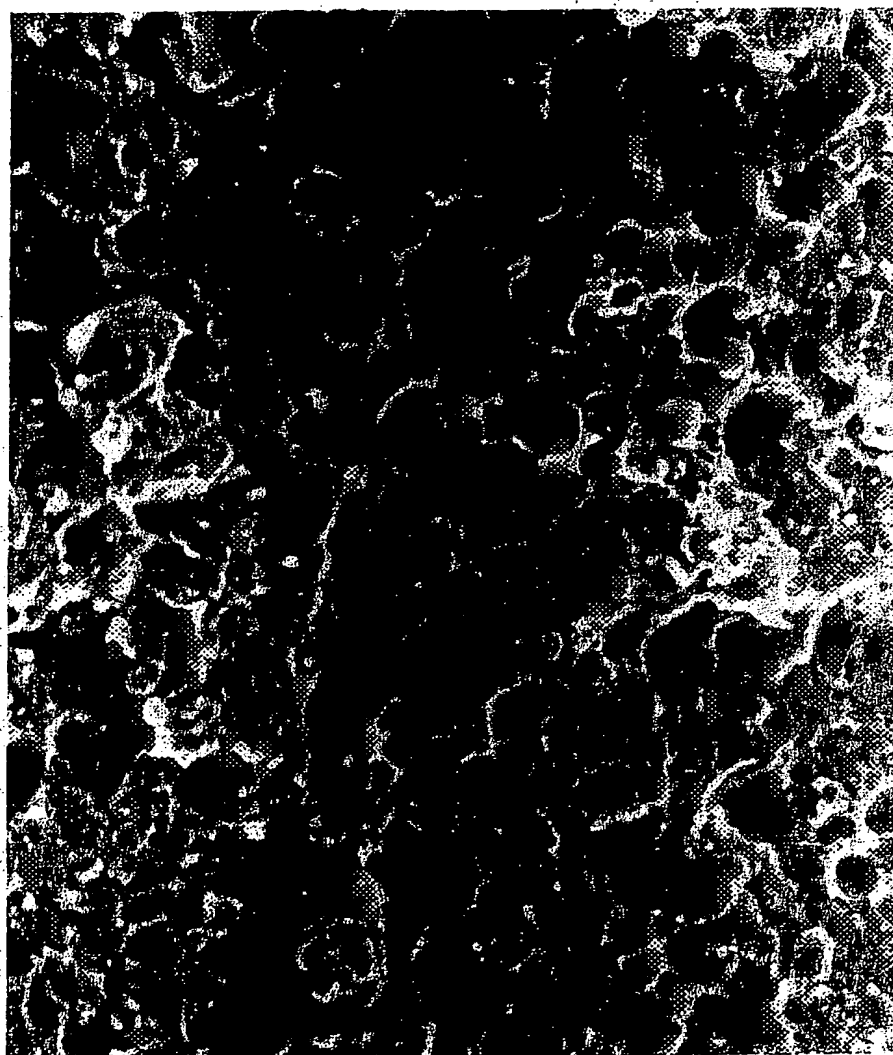


$\times 1,000$      $10\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$  ( $10\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



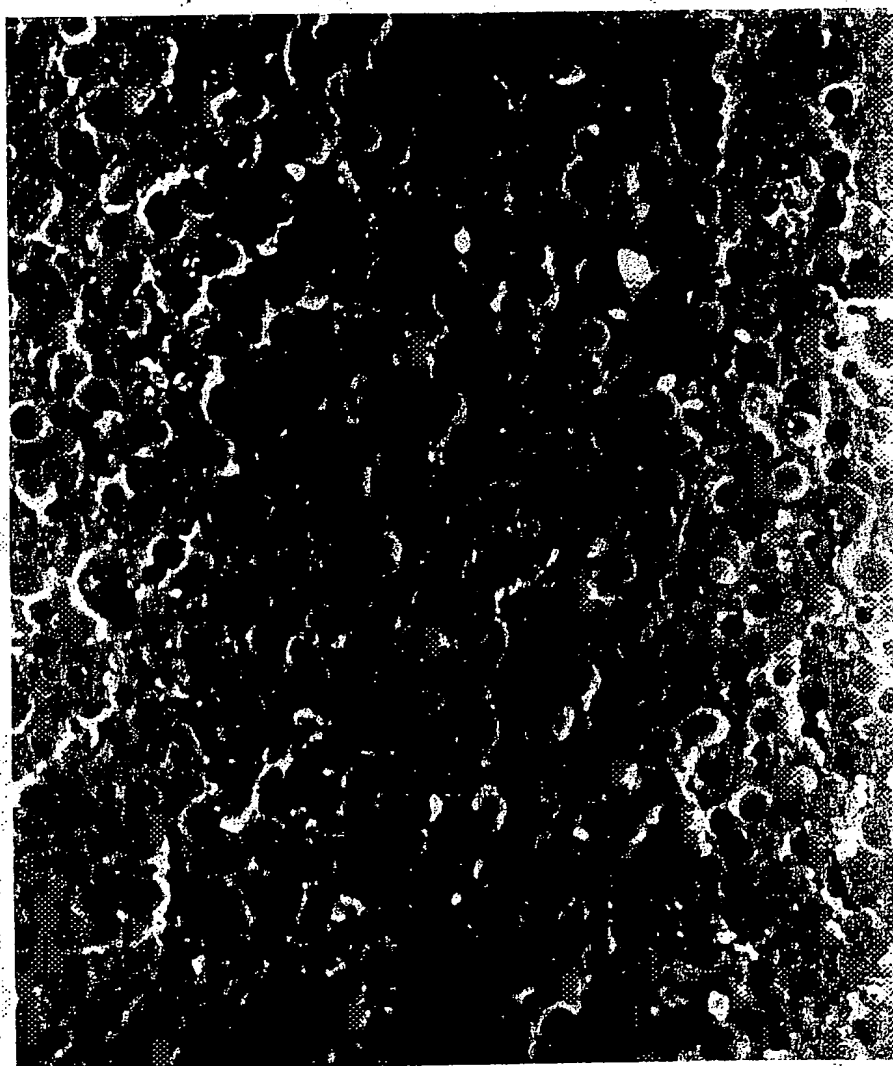
図 4 6



× 1, 0 0 0    1 0 μ m ; — ( 1 0 μ m = 1 c m )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 47



$\times 1,000$      $10\mu\text{m}$ ;  $\text{---}$  ( $10\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 48



$\times 5,000$      $2\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$  ( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 49

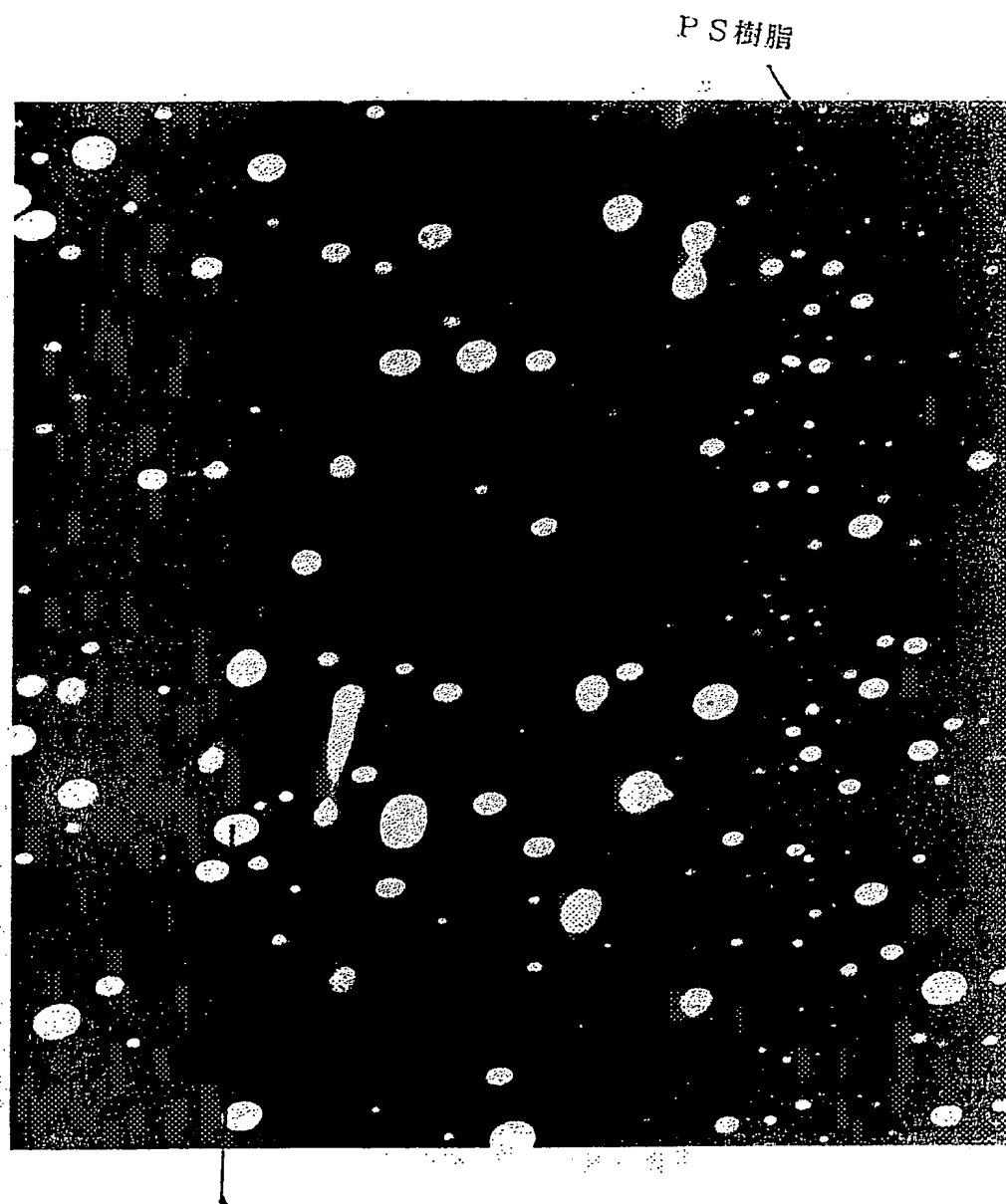


$\times 5,000$      $2\mu\text{m}$ ;  $\text{—|—}$  ( $2\mu\text{m} = 1\text{cm}$ )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



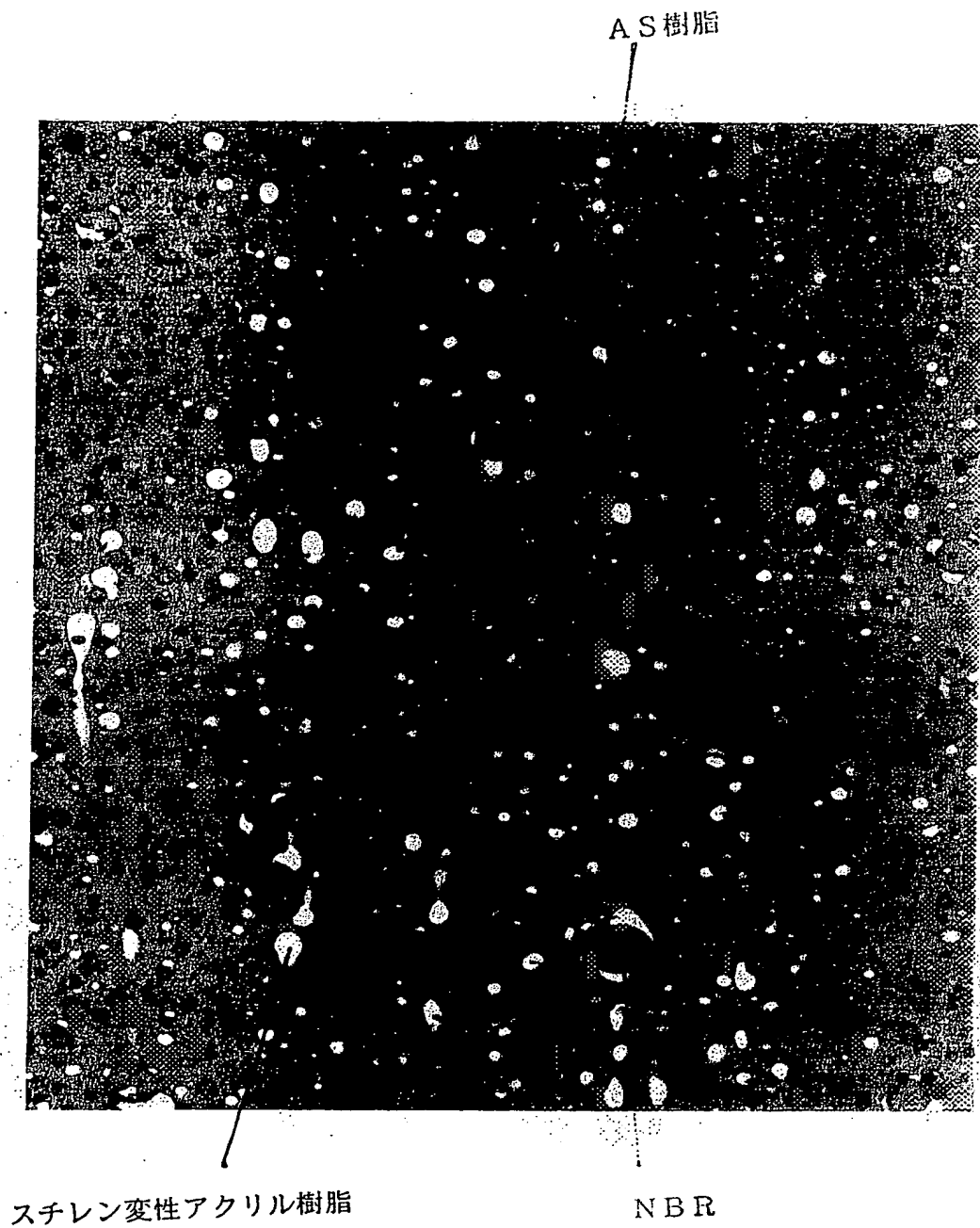
図 50



染色処理剤;  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ ;  $\text{---|}$   
 $(1\mu\text{m} = 1\text{cm})$

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 5 1



染色処理剤； $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$   $\times 10,000$   $1\mu\text{m}$ ； $\text{---|}$   
 $(1\mu\text{m} = 1\text{cm})$

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 5 2



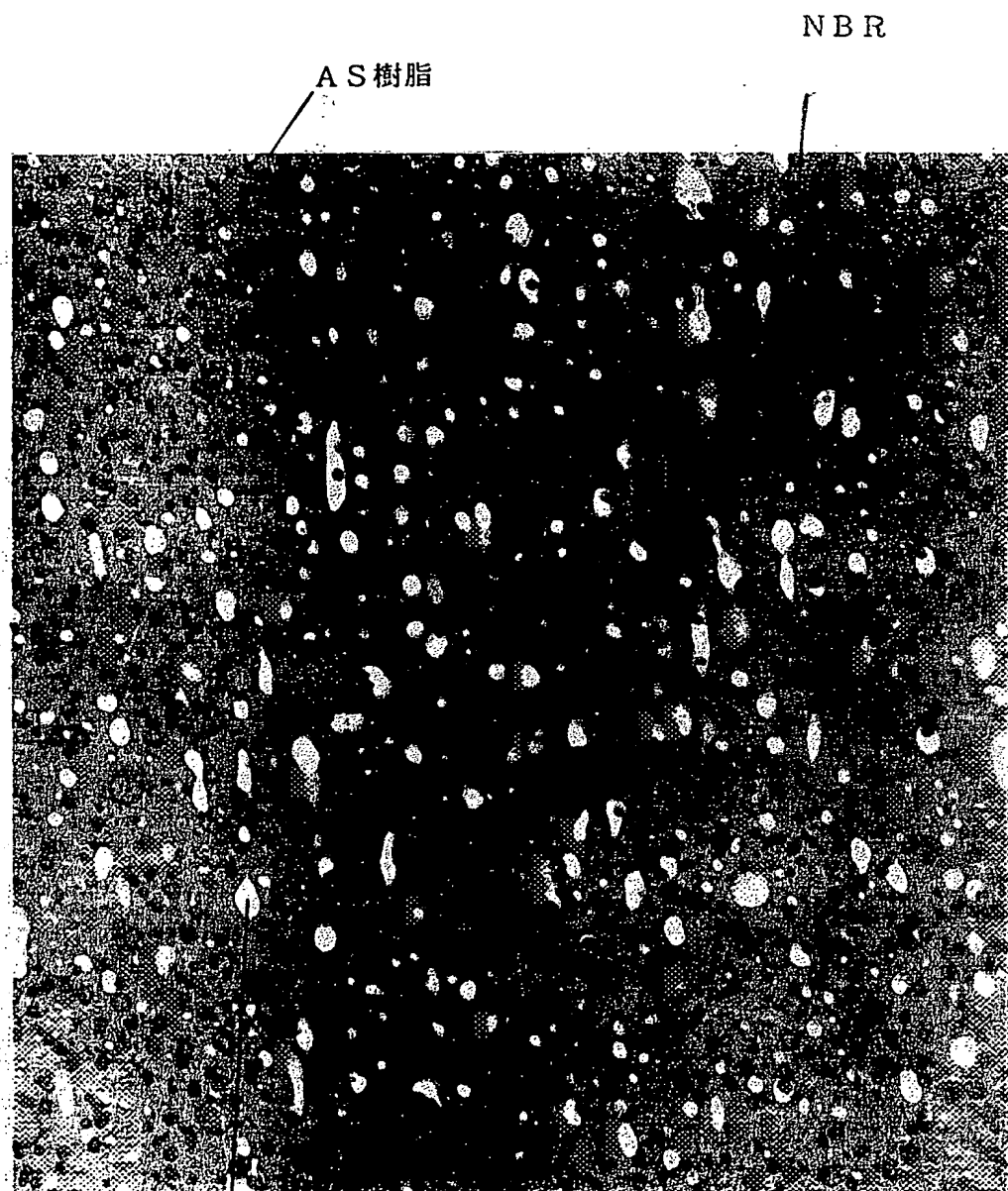
スチレン変性アクリル樹脂

P S 樹脂

染色処理剤 ;  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1\mu\text{m}$  ;  $|\text{---}|$   
 (  $1\mu\text{m} = 1\text{cm}$  )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

図 5 3



スチレン変性アクリル樹脂

染色処理剤 ;  $\text{RuO}_4 + \text{OsO}_4$      $\times 10,000$      $1 \mu\text{m}$  ;  $\text{---|}$   
 (  $1 \mu\text{m} = 1 \text{cm}$  )

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP97/01227

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int. Cl<sup>6</sup> B29B17/00

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int. Cl<sup>6</sup> B29B17/00-02

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1926 - 1997
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971 - 1997
Jitsuyo Shinan Keisai Koho	1994 - 1997

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	JP, 54-47771, A (Mitsubishi Plastics Industries Ltd.), April 14, 1979 (14. 04. 79), Full specifications (Family: none)	1-11, 13-16, 35-39, 43
A	JP, 7-60819, A (Mazda Motor Corp.) March 7, 1995 (07. 03. 95), Claim (Family: none)	1 - 56
A	JP, 6-134757, A (GE Plastics Japan Ltd.), May 17, 1994 (17. 05. 94), Specification; drawings (Family: none)	1 - 56
A	JP, 7-241848, A (Toyota Boseki K.K.), September 19, 1995 (19. 09. 95), Specification; drawings (Family: none)	1 - 56
A	JP, 55-140528, A (Neben K.K.), November 4, 1980 (04. 11. 80), Drawings (Family: none)	1 - 56

☐ Further documents are listed in the continuation of Box C.☐ See patent family annex.

## \* Special categories of cited documents:

"A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance

"E" earlier document but published on or after the international filing date

"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)

"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means

"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

"T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

"X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

"Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

"&amp;" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

June 19, 1997 (19. 06. 97)

Date of mailing of the international search report

July 1, 1997 (01. 07. 97)

Name and mailing address of the ISA/

Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))			
Int. Cl <sup>6</sup> B29B17/00			
B. 調査を行った分野			
調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))			
Int. Cl <sup>6</sup> B29B17/00-02			
最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの			
日本国実用新案公報 1926-1997年 日本国公開実用新案公報 1971-1997年 日本国実用新案掲載公報 1994-1997年			
国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)			
C. 関連すると認められる文献			
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号	
Y	JP, 54-47771, A (三菱樹脂株式会社) 14. 4月. 1979 (14. 04. 79), 明細書全文 (ファミリーなし)	1-11, 13-16, 35-39, 43	
A	JP, 7-60819, A (マツダ株式会社) 7. 3月. 1995 (07. 03. 95), 特許請求の範囲 (ファミリーなし)	1-56	
A	JP, 6-134757, A (日本ジーイープラスチック株式会社) 17. 5月. 1994 (17. 05. 94), 明細書及び図面 (ファミリーなし)	1-56	
A	JP, 7-241848, A (豊田紡績株式会社) 19. 9月. 1995 (19. 09. 95), 明細書及び図面 (ファミリーなし)	1-56	
<input checked="" type="checkbox"/> C欄の続きにも文献が列挙されている。 <input type="checkbox"/> パテントファミリーに関する別紙を参照。			
* 引用文献のカテゴリー		の日の後に公表された文献	
「A」 特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの		「T」 国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの	
「E」 先行文献ではあるが、国際出願日以後に公表されたもの		「X」 特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの	
「L」 優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献 (理由を付す)		「Y」 特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの	
「O」 口頭による開示、使用、展示等に言及する文献		「&」 同一パテントファミリー文献	
「P」 国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願			
国際調査を完了した日 19. 06. 97		国際調査報告の発送日 01.07.97	
国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁 (ISA/JP) 郵便番号100 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号		特許庁審査官 (権限のある職員) 実広 信哉 電話番号 03-3581-1101 内線 3430	

C (続き) . 関連すると認められる文献		
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	JP, 55-140528, A (ネーベン株式会社) 4. 11月. 1980 (04. 11. 80), 図面 (ファミリーなし)	1-56